

AD-A033 902

HARRY DIAMOND LABS ADELPHI MD  
RARE EARTH ION-HOST LATTICE INTERACTIONS. 6. LANTHANIDES IN LIY--ETC(U)  
AUG 76 D E WORTMAN, N KARAYIANIS  
HDL-TR-1770

F/G 20/5  
LIY--ETC(U)

UNCLASSIFIED

NL

1 of 2  
AD-A033902



ADA 033902



UNCLASSIFIED

SECURITY CLASSIFICATION OF THIS PAGE (When Data Entered)

REPORT DOCUMENTATION PAGE		READ INSTRUCTIONS BEFORE COMPLETING FORM
1. REPORT NUMBER HDL-TR-1770	2. GOVT ACCESSION NO.	3. RECIPIENT'S CATALOG NUMBER
4. TITLE (and Subtitle) RARE EARTH ION-HOST LATTICE INTERACTIONS. 6. Lanthanides in $\text{LiYF}_4$ .	5. DATE OF REPORT & PERIOD COVERED Technical Report.	
6. AUTHOR(s) Donald E. Wortman Nick Karayianis Clyde A. Morrison		7. CONTRACT OR GRANT NUMBER(s) 1T161102AH46
8. PERFORMING ORGANIZATION NAME AND ADDRESS Harry Diamond Laboratories 2800 Powder Mill Road Adelphi, MD 20783		9. PROGRAM ELEMENT, PROJECT, TASK AREA & WORK UNIT NUMBERS Program: 6.11.02.A
10. CONTROLLING OFFICE NAME AND ADDRESS Commander US Army Electronics Command Ft. Monmouth, NJ 07703		11. REPORT DATE August 1976
12. MONITORING AGENCY NAME & ADDRESS (if different from Controlling Office) 12 138p.		13. NUMBER OF PAGES 141
14. DISTRIBUTION STATEMENT (of this Report) Approved for public release; distribution unlimited.		15. SECURITY CLASS. (of this report) UNCLASSIFIED
15a. DECLASSIFICATION/DOWNGRADING SCHEDULE		
16. DISTRIBUTION STATEMENT (of the abstract entered in Block 20, if different from Report)		
17. SUPPLEMENTARY NOTES HDL Project No.: 308637 DRCMS Code: 611102.11.H46H1		
18. KEY WORDS (Continue on reverse side if necessary and identify by block number) Transition probabilities    Crystal field parameters Lithium yttrium fluoride    Lanthanide spectra Optical absorption and    Laser fluorescence spectra		
19. ABSTRACT (Continue on reverse side if necessary and identify by block number) Phenomenological even-fold crystal field parameters, $B_{km}$ , for $S_4$ site symmetry are determined that yield least rms deviations between calculated and measured energy levels for $\text{Nd}^{3+}$ , $\text{Ho}^{3+}$ , and $\text{Er}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . Crystal field components, $A_{km}$ , are determined by a sum over the $\text{LiYF}_4$ lattice, and $B_{km}$ are calculated for the lanthanides in this material. These parameters are used with appropriate radial integrals and energy positions of the higher		

DD FORM 1 JAN 73 1473 EDITION OF 1 NOV 65 IS OBSOLETE

1 UNCLASSIFIED  
SECURITY CLASSIFICATION OF THIS PAGE (When Data Entered)163050  
1BCopy available to DDC does not  
permit fully legible reproduction.

UNCLASSIFIED

SECURITY CLASSIFICATION OF THIS PAGE(When Data Entered)

→ electronic configurations to calculate squared-matrix elements of the electric dipole operator between the Stark split energy states of the ground configurations for the triply ionized lanthanides in  $\text{LiYF}_4$ .  
↖

# CONTENTS

	<u>Page</u>
1. INTRODUCTION . . . . .	7
2. CALCULATIONS . . . . .	7
3. RESULTS AND DISCUSSION . . . . .	13
LITERATURE CITED . . . . .	138
DISTRIBUTION . . . . .	139

# TABLES

I	Crystal Field Parameters that Yield a Least Rms Deviation between Calculated and Measured Energy Levels of Triply Ionized Lanthanides in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	10
II	Values for $\rho_k$ , $d_k$ , $g_k$ , $\Delta_d$ , and $\Delta_g$ for Intensity Calculations . . . . .	11
III	Crystal Field Parameters for Triply Ionized Lanthanides in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	11
IV	Amplitudes, Crystal Field Components, $A_{km}$ , in $\text{cm}^{-1} \text{ \AA}^{-k}$ , of Spherical Decomposition of $\text{LiYF}_4$ Lattice Sums . . . . .	12
V	Energy Levels and Crystal Field Parameters for $\text{Pr}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	15
VI-IX	Squared-Matrix Elements Proportional to Oscillator Strengths for $\text{Pr}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	17-24
X	Energy Levels and Crystal Field Parameters Obtained in a Least-Squares Fit of Theoretical to Measured Energy Levels for $\text{Nd}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	25
XI	Energy Levels and Crystal Field Parameters Used in Transition Probability Calculations for $\text{Nd}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	27
XII-XV	Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for $\text{Nd}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	29-40
XVI	Energy Levels and Crystal Field Parameters for $\text{Pm}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	41
XVII-XX	Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for $\text{Pm}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	43-50



TABLES (CONT'D)

	<u>Page</u>
XXI Energy Levels and Crystal Field Parameters for Sm <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	51
XXII-XXV Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Sm <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	53-64
XXVI Energy Levels and Crystal Field Parameters for Eu <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	65
XXVII-XXX Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Eu <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	67-74
XXXI Energy Levels and Crystal Field Parameters for Gd <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	75
XXXII-XXXV Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Gd <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	77-91
XXXVI Energy Levels and Crystal Field Parameters for Tb <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	92
XXXVII-XL Squared Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Tb <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	92-99
XLI Energy Levels and Crystal Field Parameters for Dy <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	100
XLII-XLV Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Dy <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	102-105
XLVI Energy Levels and Crystal Field Parameters Obtained in Least-Squares Fit of Theoretical to Measured Energy Levels for Ho <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	106
XLVII Energy Levels and Crystal Field Parameters from Sum over LiYF <sub>4</sub> Lattice . . . . .	108
XLVIII Energy Levels and Crystal Field Parameters Used in Transition Probability Calculations for Ho <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	110
XLIX-LII Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for Ho <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	112-117
LIII Energy Levels and Crystal Field Parameters Obtained in Least-Squares Fit of Theoretical to Measured Energy Levels for Er <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	118
LIV Energy Levels and Crystal Field Parameters for Er <sup>3+</sup> in LiYF <sub>4</sub> . . . . .	119

TABLES (CONT'D)

	<u>Page</u>
LV-LVIII Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for $\text{Er}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	120-127
LIX Energy Levels and Crystal Field Parameters for $\text{Tm}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	128
LX-LXIII Squared-Matrix Elements Proportional to Transition Probabilities for $\text{Tm}^{3+}$ in $\text{LiYF}_4$ . . . . .	130-137

NTIS	White Section	<input checked="" type="checkbox"/>
DOC	Ref Section	<input type="checkbox"/>
UNANNOUNCED		<input type="checkbox"/>
JUSTIFICATION		
BY		
DISTRIBUTION/AVAILABILITY CODES		
Doc.	AVAIL. and/or SPECIAL	
A	23	

0.51

## 1. INTRODUCTION

The development of theoretical techniques for analyzing observed impurity ion optical spectra in single crystals has evolved to the point where one may calculate<sup>1</sup> quantities that are important in understanding the behavior of current and possible future laser materials. These quantities include wavelengths, oscillator strengths, spontaneous emission rates, branching ratios, radiative lifetimes, and cross sections for stimulated emission. In this work, we report results of such calculations for the lanthanide ions in a promising<sup>2</sup> laser material,  $\text{LiYF}_4$ . The intensity calculations (unpublished) are based on electric dipole transitions as are those of other workers.<sup>1</sup> However, these calculations include the individual Stark split transition probabilities, whereas those of other workers<sup>1</sup> are limited to J-multiplet to J-multiplet transition probabilities determined by using the so-called Judd-Ofelt method.<sup>3</sup> Calculated Stark split energy levels for the triply ionized lanthanides, Pr through Tm, in  $\text{LiYF}_4$  and the associated crystal field parameters,  $B_{\text{km}}$ , are given along with these intensity calculations in the tables.

## 2. CALCULATIONS

The ground term energy levels have been reported<sup>4</sup> for  $\text{Nd}^{3+}$  in single-crystal  $\text{LiYF}_4$ . These levels were used to obtain a best least-squares

<sup>1</sup>M. M. Mann and L. G. DeShazer, *J. Appl. Phys.*, 41 (1970), 2951; W. F. Krupke, *IEEE J. Quantum Electron.*, 7 (1971), 153; M. J. Weber, T. E. Varitimos, and B. H. Matsinger, *Phys. Rev. B*, 8 (1973), 47.

<sup>2</sup>E. P. Chicklis, C. S. Naiman, R. C. Folweiler, D. R. Gabbe, H. P. Jenssen, and A. Linz, *Appl. Phys. Lett.*, 19 (1971), 119; E. P. Chicklis, R. C. Folweiler, C. S. Naiman, D. R. Gabbe, A. Linz, and H. P. Jenssen, *Development of Multiply Sensitized Ho:YLF as a Laser Material*, ECOM Technical Report 73-0066-F (October 1974).

<sup>3</sup>B. R. Judd, *Phys. Rev.*, 127 (1962), 750; G. S. Ofelt, *J. Chem. Phys.*, 37 (1962), 511.

<sup>4</sup>D. E. Wortman, *J. Phys. Chem. Solids*, 33 (1972), 311.



fit between calculated and measured levels by varying the even-fold (even-k)  $B_{km}$  in the  $S_4$ -symmetry crystal field Hamiltonian

$$H_x = \sum_{km} B_{km} C_{km} \quad (1)$$

In the same manner,  $H_x$  was diagonalized here in the space of 14 lowest J-multiplets spanned by intermediate coupled free-ion wave functions calculated by using the free-ion parameters of Carnall et al<sup>5</sup> for Nd in aqueous solution. The resultant best-fit  $B_{km}$  for Nd are given in table I, row 1. Also given in table I are  $B_{km}$  that yield a least rms deviation between calculated and experimental levels of triply ionized Ho and Er<sup>6</sup> in  $LiYF_4$ ,  $B_{km}$  used in the intensity calculations for Ho, and  $B_{km}$  for Nd obtained from a lattice sum calculation.<sup>7</sup>

The  $Nd^{3+}$  parameters given in table I, row 1, were next used to predict the energy level schemes for the other lanthanides in  $LiYF_4$ . Thus by scaling the Nd parameters of table I according to the even-k  $\rho_k$  in table II, the  $B_{km}$  given in table III resulted, and these were used to calculate these various energy level schemes. The  $\rho_k$  of table II,<sup>8</sup>

$$\rho_k = \tau^{-k} \langle r^k \rangle (1 - \sigma_k) \quad (2)$$

are lanthanide-ion dependent and relate the  $B_{km}$  to the lattice sum<sup>7</sup> crystal field components,  $A_{km}$ , by

<sup>5</sup>W. T. Carnall, P. R. Fields, and K. Rajnak, *J. Chem. Phys.* (1968), 4412-55.

<sup>6</sup>S. M. Kulpa, *J. Phys. Chem. Solids*, 36 (1975), 1317; M. R. Brown, K. G. Roots, and W. A. Shand, *J. Phys. C (Solid State Phys.)*, 2 (1969), 593.

<sup>7</sup>N. Karayianis and C. A. Morrison, *Rare Earth Ion-Host Lattice Interactions 1. Point Charge Lattice Sum in Scheelites*, Harry Diamond Laboratories TR-1648 (October 1973).

<sup>8</sup>Nick Karayianis and Clyde A. Morrison, *Rare Earth Ion-Host Crystal Interactions 2. Local Distortion and Other Effects in Reconciling Lattice Sums and Phenomenological  $B_{km}$* , Harry Diamond Laboratories TR-1682 (January 1975).

$$B_{km} = \rho_k A_{km} , \quad (3)$$

where it is assumed that the  $A_{km}$  are host dependent only. The  $\langle r^k \rangle$  are the results of smoothing the values given by Freeman and Watson;<sup>9</sup> the  $\sigma_k$  are linearly interpolated calculations of Erdos and Kang;<sup>10</sup> and the  $\tau$  are quadratically fitted wave-function expansion parameters found in other studies.<sup>11</sup>

In order for us to make the intensity calculations by including appropriate free-ion<sup>5</sup> wave functions and by using the previous procedure (unpublished), the odd-fold  $B_{km}$  are required along with certain radial integrals and energy positions of higher electronic configurations. The last two quantities are listed in table II along with the  $\rho_k$  described earlier. The  $A_{km}$  having odd- $k$ , however, are obtained by summing<sup>7</sup> over the  $\text{LiYF}_4$  lattice. The results obtained from the lattice sum calculation are given in table IV. The  $A_{km}$  used in these intensity calculations are for a fluorine charge  $q_F = -1$ . For completeness, the  $A_{km}$  are given for a fluorine charge of  $-0.9$  so the results for arbitrary fluorine charge may be obtained by linear interpolation.

---

<sup>5</sup>W. T. Carnall, P. R. Fields. and K. Rajnak, *J. Chem. Phys.* (1968), 4412-55.

<sup>7</sup>N. Karayianis and C. A. Morrison, *Rare Earth Ion-Host Lattice Interactions 1. Point Charge Lattice Sum in Scheelites*, Harry Diamond Laboratories TR-1648 (October 1973).

<sup>9</sup>A. J. Freeman and R. E. Watson, *Phys. Rev.*, **127** (1962), 2058.

<sup>10</sup>P. Erdos and J. H. Kang, *Phys. Rev. B*, **6** (1972), 3393.

<sup>11</sup>R. P. Leavitt, C. A. Morrison, and D. E. Wortman, *Rare Earth Ion-Host Crystal Interactions 3. Three-Parameter Theory of Crystal Fields*, Harry Diamond Laboratories TR-1673 (June 1975).



TABLE I. CRYSTAL FIELD PARAMETERS THAT YIELD A LEAST RMS DEVIATION BETWEEN CALCULATED AND MEASURED ENERGY LEVELS OF TRIPLY IONIZED LANTHANIDES IN  $\text{LiYF}_4$

Ion	$B_{20}$	$B_{40}$	$B_{44}$	$B_{60}$	Real $B_{64}$	Imaginary $B_{64}$	Multiplets (No.)	Levels (No.)	Experimental levels (No.)	Q (rms)	Table (No.)
Nd	441	-960	1115	-26	1073	21	14	64	26 <sup>d</sup>	3.466	X
Nd <sup>b</sup>	180	-1130	1974	-27	1168	192	-	-	-	-	-
Ho	410	-621	818	-16	677	12	10	77	65	2.706	XLVI
Ho <sup>c</sup>	409	-626	819	-16	679	12	10	77	-	-	XLVII
Er	400	-692	925	-21	610	149	10	48	26 <sup>d</sup>	4.127	LII

<sup>a</sup> D. E. Wortman, *J. Phys. Chem. Solids*, **33** (1972), 311.

<sup>b</sup> From lattice sum;  $q_F = -1$  (table IV).

<sup>c</sup> Used to calculate transition probabilities.

<sup>d</sup> S. M. Kulpa, *J. Phys. Chem. Solids*, **36** (1975), 1317; M. R. Brown, K. G. Routes, and W. A. Shand, *J. Phys. C (Solid State Phys.)* **2** (1969), 593.

TABLE II. VALUES FOR  $\rho_k$ ,  $d_k$ ,  $g_k$ ,  $\Delta_d$ , AND  $\Delta_g$  FOR INTENSITY CALCULATIONS<sup>a</sup>

Ion	$\rho_2$	$\rho_4$	$\rho_6$	$d_3$	$d_5$	$E_3$	$E_5$	$E_7$	$\Delta_d^{(b)}$	$\Delta_g$
Ce	0.1841	0.7536	2.3417	0.5804	1.2995	0.3294	1.2470	5.3375	49.7*	222.5
Pr	0.1756	0.6464	1.8754	0.5190	1.1083	0.2831	1.0077	4.0561	61.2*	238.4
Nd	0.1706	0.5776	1.5897	0.4675	0.9535	0.2465	0.8286	3.1492	70.4	248.8
Pm	0.1679	0.5339	1.4218	0.4241	0.8275	0.2174	0.6925	2.4944	71.6	251.2
Sm	0.1668	0.5049	1.3210	0.3875	0.7246	0.1940	0.5876	2.0129	72.5	253.3
Eu	0.1666	0.4836	1.2503	0.3564	0.6399	0.1749	0.5047	1.6530	81.0	263.0
Gd	0.1668	0.4656	1.1873	0.3301	0.5700	0.1594	0.4411	1.3799	92.3*	275.4
Tb	0.1673	0.4490	1.1232	0.3076	0.5118	0.1467	0.3896	1.1699	55.1	239.6
Dy	0.1681	0.4341	1.0614	0.2884	0.4632	0.1362	0.3482	1.0065	66.6	252.3
Ho	0.1692	0.4217	1.0119	0.2720	0.4224	0.1276	0.3148	0.8780	74.6	261.5
Er	0.1706	0.4126	0.9826	0.2580	0.3881	0.1206	0.2877	0.7761	73.9	262.0
Tm	0.1722	0.4053	0.9649	0.2460	0.3591	0.1148	0.2656	0.6947	72.7	262.0
Yb	0.1737	0.3938	0.9120	0.2358	0.3344	0.1101	0.2476	0.6295	79.9	270.4

<sup>a</sup>The  $\rho_k = \tau^{-k} \langle r^k \rangle (1 - \sigma_k)$ , in units  $\text{\AA}^k$ , are needed to convert lattice sums  $A_{km}$  to crystal field parameters,  $B_{km}$ , as  $B_{km} = \rho_k A_{km}$ . The  $d_k = \langle 4f | r^k | 5d \rangle$  and  $g_k = \langle 4f | r^k | 5g \rangle$ , and the free-ion values (in units  $10^3 \text{ cm}^{-1}$ ) for  $\Delta_d = E_{5d} - E_{4f}$  and  $\Delta_g = E_{5g} - E_{4f}$  are given where energy differences are from lowest-lying energy levels in the respective multiplets.

<sup>b</sup>K. L. Vander Sluis and L. J. Nugent, *J. Chem. Phys.*, **60** (1974), 1927, Table I (\*measured values).

TABLE III. CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR TRIPLY IONIZED LANTHANIDES IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

Ion	$B_{20}$	$B_{40}$	$B_{44}$	$B_{60}$	Real $B_{64}$	Imaginary $B_{64}$	Q (rms)	Table No.
Pr	454	-1014	1247	-31	1264	24	-	V
Nd	441	-906	1114	-26	1072	21	3.466	XI
Pm	434	-838	1029	-24	958	18	-	XVI
Sm	431	-792	973	-22	890	17	-	XXI
Eu	431	-759	932	-21	843	16	-	XXVI
Gd	431	-730	898	-20	800	15	-	XXXI
Tb	433	-703	866	-19	757	15	-	XXXVI
Dy	435	-680	837	-18	716	14	-	XL I
Ho	437	-659	813	-17	633	13	3.072	XLVI I
Er	441	-647	796	-16	662	13	6.644	LIII
Tm	445	-634	781	-16	651	13	15.194	LVIII

<sup>a</sup>These values were obtained by scaling the crystal field parameters,  $B_{km}$ , most consistent with the Nd energy levels according to the  $\rho_k$  values listed in table II.

TABLE IV. AMPLITUDES, CRYSTAL FIELD COMPONENTS,  $A_{km}$  IN  $\text{CM}^{-1} \text{\AA}^{-k}$ , OF SPHERICAL DECOMPOSITION OF  $\text{LiYF}_4$  LATTICE SUMS<sup>a</sup>

$\frac{b}{a} \frac{q_F}{q_L}$	$A_{2,0}$	$A_{4,0}$		$A_{6,0}$		$A_{8,0}$		$A_{4,2}$		$A_{6,2}$		$A_{8,2}$		$A_{6,4}$		$A_{8,4}$		$A_{6,6}$		$A_{8,6}$	
		Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary	Real	Imaginary
-1.0	1057	-1957	-2469	-2362	-17.2	-615	-421	-374	-858	-1050	2456	15.7	-0.9	-250	64	-226	57	-226	57	-226	57
-0.9	121	-1681	-2348	-2125	-19.3	-547	-379	-952	-772	-982	2211	15.4	-0.8	-226	57	-226	57	-226	57	-226	57

<sup>a</sup>Lattice constants  $a$ ,  $c$ ,  $x$ ,  $y$ ,  $z$  taken as 5.1668  $\text{\AA}$ , 10.7330  $\text{\AA}$ , (0.2820) $a$ , (0.1642) $a$ , (0.0815) $c$ , respectively, as supplied to us by J. S. King, the University of Michigan.

<sup>b</sup>Fluorine charge. Lithium and yttrium charges taken as  $q_{Li} = -3 - 4q_F$  and  $q_Y = +3$ , respectively.

### 3. RESULTS AND DISCUSSION

The ground term energy levels<sup>4</sup> for Nd<sup>3+</sup> in LiYF<sub>4</sub> serve as the basis for all the energy level and transition probability calculations (unpublished) of the lanthanides in LiYF<sub>4</sub>, except for Ho. (Ho is included, but was treated separately as part of another study.) From the phenomenological  $B_{km}$ , which yielded a least rms deviation between calculated and these measured Nd<sup>3+</sup> levels, smooth sets of  $B_{km}$  were determined for all the lanthanides in LiYF<sub>4</sub> (table III). These were determined by scaling the phenomenological  $B_{km}$  of Nd according to the  $\rho_k(\text{lanthanide})/\rho_k(\text{Nd})$  ratios ( $\rho_k$  of table II). The predicted  $B_{km}$  for Ho, Er, and Tm yield calculated energy levels that are in nearly as good agreement with experiment as those levels determined from best-fit  $B_{km}$  for these ions. A lattice sum calculation<sup>7</sup> yielding  $B_{km}$  in reasonable agreement with the even-k phenomenological  $B_{km}$  for Nd provided the odd-k parameters (the  $A_{km}$  are given in table IV, row 1) needed for the intensity calculations. By using these parameters and the approximate energy positions of the higher electronic configurations, the energy levels and quantities labeled "transition probabilities" were calculated for the lanthanides in LiYF<sub>4</sub> (tables V to LXIII, pp. 15 to 137). The quantities labeled "transition probabilities" are the squared-matrix elements between initial and final states,  $M_{if}^2$ , and are related to the oscillator strength,  $P_{if}$ , by

$$P_{if} = \frac{8\pi^2 m \nu_{if}}{h} M_{if}^2, \quad (4)$$

where  $\nu_{if}$  is the frequency difference between the initial and final states. In the tables, the notation is that an energy level is labeled by twice the

<sup>4</sup>D. E. Wortman, *J. Phys. Chem. Solids*, **33** (1972), 311.

<sup>7</sup>N. Karayianis and C. A. Morrison, *Rare Earth Ion-Host Lattice Interactions 1. Point Charge Lattice Sum in Scheelites*, Harry Diamond Laboratories TR-1648 (October 1973).



crystal quantum number. Thus,  $\mu = 0, 1$ , and  $2$ , for example, corresponds to  $\Gamma_1$ ,  $\Gamma_{3,4}$ , and  $\Gamma_2$  levels, respectively, in the notation of the  $S_4$  point symmetry group.

From the above calculations, quantities such as stimulated and spontaneous emissions, cross sections, and branching ratios can be calculated and compared with experiment. Also of importance, the predicted spectra of the lanthanides in  $\text{LiYF}_4$  will be a useful tool for identifying the energy levels that take part in laser action and will be a valuable aid in the analysis of yet unreported spectra of triply ionized lanthanides in  $\text{LiYF}_4$ . Other quantities, however, such as magnetic dipole oscillator strengths and nonradiative mechanisms, must be incorporated with these calculations before an assessment of an actual or potential laser can be made.



TABLE V. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS  
FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	FREE ION	PCI	PUZE	$\Delta M$	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
49 10 2		99.7	0		16552.7	0.0
50 10 2		99.7	4		16584.8	0.0
51 10 2		98.5	2		16601.6	0.0
52 10 2		99.5	4		17121.4	0.0
53 30 0		99.7	0		20493.9	0.0
54 11 6		100.0	4		20446.5	0.0
55 11 6		100.0	4		20946.8	0.0
56 30 1		98.4	2		21041.8	0.0
57 30 1		99.9	0		21195.5	0.0
58 11 6		99.9	2		21227.1	0.0
59 11 6		99.5	4		21235.7	0.0
60 11 6		99.7	0		21240.6	0.0
61 11 6		95.1	2		21456.9	0.0
62 11 6		99.9	0		21590.1	0.0
63 11 6		99.1	0		21663.4	0.0
64 11 6		97.0	2		21863.4	0.0
65 11 6		96.2	4		21874.6	0.0
66 30 2		98.9	0		22183.2	0.0
67 30 2		92.4	2		22315.4	0.0
68 30 2		99.6	4		22343.1	0.0
69 30 2		96.5	4		22445.2	0.0
70 15 0		100.0	0		48831.6	0.0

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $\text{Nd}^{3+}$  in  $\text{LiYF}_4$  by the  $\rho_k(\text{Pr})/\rho_k(\text{Nd})$  ratios from table II.

TABLE VI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 4$  AND  $2M_u = 2$

	61	20	12	58	24	15	47	5	40	30	51
54 11 6	11 6	3H 6	3H 5	11 6	3H 6	3H 5	11 6	3H 4	3F 4	3F 3	51 2
19 3H 6	1-438E 05	3-526E 01	2-849E 02	3-651E 03	2-355E 03	2-282E 02	7-688E 04	2-777E 03	6-810E 04	1-182E 04	4-489E 03
59 11 6	1-961E 03	3-322E 04	6-628E 04	7-823E 02	1-658E 04	2-110E 03	1-738E 04	3-755E 02	5-049E 04	5-521E 03	8-147E 02
16 3H 6	8-988E 03	6-563E 01	9-126E 02	1-648E 04	2-259E 02	1-260E 02	1-010E 05	5-088E 03	6-363E 04	5-482E 04	7-836E 05
10 3H 5	2-188E 00	2-016E 05	2-416E 05	6-117E 05	6-088E 03	4-967E 04	5-710E 03	4-090E 03	6-890E 03	1-144E 05	4-860E 02
44 1C 4	1-103E 03	1-007E 04	6-106E 04	4-222E 01	2-116E 05	5-649E 03	2-989E 04	1-287E 04	7-441E 04	9-037E 02	3-287E 02
1 3H 4	1-307E 05	4-634E 04	3-838E 04	1-738E 04	4-094E 04	1-523E 05	3-159E 04	1-112E 03	1-309E 04	3-479E 03	5-623E 04
37 3F 4	2-354E 04	1-151E 04	1-640E 05	1-598E 03	3-914E 03	8-291E 04	1-573E 03	4-394E 04	3-666E 04	6-442E 03	5-865E 04
31 3F 3	7-031E 04	2-179E 05	1-372E 04	2-313E 04	1-094E 05	1-933E 05	8-277E 03	1-262E 05	1-228E 04	6-418E 03	7-390E 03
50 1C 2	4-517E 05	6-419E 02	1-241E 03	4-863E 04	1-655E 02	1-655E 05	2-325E 04	4-208E 05	1-546E 03	1-414E 04	2-390E 03
28 3F 2	1-953E 04	2-860E 05	1-645E 04	3-022E 03	1-751E 03	1-374E 03	4-805E 04	8-519E 03	5-251E 02	6-132E 02	5-178E 04
68 3P 2	3-604E 04	3-631E 03	3-413E 03	3-022E 03	1-200E 05	6-125E 04	2-065E 03	1-557E 04	1-107E 04	2-142E 04	8-747E 02
65 11 6	4-613E 04	3-758E 02	1-760E 02	9-032E 02	3-681E 03	2-371E 03	5-402E 04	2-900E 02	3-341E 04	4-445E 02	2-553E 05
25 3H 6	5-935E 03	2-299E 04	8-322E 04	4-474E 02	5-439E 04	2-971E 03	7-439E 04	4-714E 04	1-989E 05	3-939E 04	5-086E 03
13 3H 5	1-568E 02	7-142E 03	5-953E 04	6-990E 02	6-315E 04	7-844E 03	1-357E 05	1-218E 05	1-706E 05	1-639E 04	7-703E 02
45 1C 4	8-208E 04	3-135E 04	7-104E 04	1-054E 05	6-395E 03	2-155E 05	3-441E 05	1-341E 04	1-561E 05	2-047E 04	3-008E 04
7 3H 4	2-692E 02	1-318E 04	6-057E 04	3-345E 03	2-284E 03	1-625E 05	1-114E 04	7-945E 04	2-668E 05	2-607E 05	3-222E 04
38 3F 4	5-530E 04	3-851E 04	8-284E 04	7-173E 04	5-075E 01	3-408E 05	2-059E 05	2-071E 05	1-067E 04	2-642E 03	2-067E 04
34 3F 3	3-155E 03	1-571E 05	6-116E 04	4-705E 01	3-408E 05	1-252E 04	2-603E 02	4-167E 04	1-246E 04	1-052E 05	2-906E 03
52 1C 2	4-583E 05	8-450E 02	3-372E 02	2-812E 05	4-626E 03	1-564E 02	3-665E 04	1-363E 04	3-737E 03	5-502E 02	8-906E 03
29 3F 2	2-732E 03	1-669E 02	1-102E 05	1-897E 02	1-836E 03	5-070E 05	5-185E 03	2-156E 04	6-703E 02	5-914E 03	2-177E 03
69 3P 2	7-301E 04	3-311E 03	1-207E 05	2-529E 04	2-821E 04	3-837E 04	1-805E 02	3-423E 04	4-041E 03	3-826E 03	2-414E 04
55 11 6	3-766E 04	2-947E 03	4-191E 01	7-571E 01	2-453E 04	2-879E 02	6-097E 04	2-015E 03	5-528E 04	1-221E 04	1-654E 03
22 3H 6	2-757E 02	1-081E 04	3-915E 03	4-805E 01	5-571E 04	2-060E 03	5-305E 03	8-651E 03	5-731E 03	1-259E 05	1-518E 01

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE VI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$ <sup>a</sup>  
(CONT'D)

27	3F	2	67	3P	2	56	3P	2	64	17	9	43	2	36	33					
54	11	6	2.264E	03	9.117E	03	5.757E	02	2.528E	04	2.641E	03	1.821E	05	7.469E	03	9.075E	04	1.300E	03
19	3H	6	8.042E	04	2.255E	03	1.059E	03	2.991E	03	1.751E	05	3.665E	05	2.556E	04	5.144E	03	3.884E	03
59	11	6	1.143E	04	6.522E	04	1.593E	04	6.837E	03	1.620E	03	1.656E	04	7.479E	02	2.743E	04	7.857E	01
16	3H	6	1.868E	04	9.679E	02	1.239E	05	3.071E	02	1.194E	02	3.788E	03	2.124E	04	2.575E	02	1.733E	03
10	3H	5	2.220E	05	3.350E	04	2.212E	05	6.239E	02	3.773E	03	1.830E	04	1.893E	04	2.056E	04	6.815E	03
44	1G	4	2.773E	04	4.651E	04	1.068E	04	4.766E	03	8.565E	04	3.094E	04	1.948E	04	5.396E	02	1.436E	03
1	3H	4	1.07E	05	1.292E	05	3.103E	04	7.255E	03	7.752E	04	9.911E	04	1.871E	03	1.700E	04	5.921E	03
37	3F	4	1.478E	05	4.815E	04	2.815E	04	3.581E	03	2.066E	05	4.612E	04	1.598E	04	6.691E	02	3.464E	03
31	3F	3	4.051E	02	3.908E	03	1.430E	04	4.639E	03	3.945E	04	1.471E	04	9.505E	03	1.948E	05	5.843E	02
50	1C	2	1.579E	03	3.087E	04	1.487E	03	2.245E	05	6.563E	02	1.206E	03	9.543E	03	1.462E	03	4.504E	03
28	3F	2	8.748E	03	1.956E	04	4.070E	03	1.611E	04	1.259E	05	1.51E	04	2.253E	04	5.131E	03	5.925E	04
65	11	6	4.435E	03	2.073E	03	2.072E	03	1.891E	04	3.267E	03	1.775E	04	2.092E	03	5.032E	03	1.001E	03
25	3H	6	8.721E	03	4.170E	04	1.757E	04	6.447E	02	2.244E	02	7.18E	02	8.809E	02	4.583E	02	4.64CE	03
13	3H	5	1.137E	05	3.559E	04	1.245E	04	2.814E	03	4.131E	03	8.420E	04	9.858E	04	4.068E	04	2.34CE	05
45	1G	4	7.315E	03	1.389E	04	3.688E	03	1.387E	04	7.388E	04	4.729E	04	1.613E	03	4.743E	03	2.432E	03
7	3H	4	8.462E	04	8.489E	04	9.614E	03	5.178E	03	8.363E	04	8.334E	04	4.903E	04	1.101E	02	1.859E	04
38	3F	4	6.706E	04	1.972E	03	3.881E	03	1.013E	04	8.363E	04	5.545E	03	6.755E	03	3.460E	02	4.971E	02
52	1C	2	8.115E	04	1.152E	04	2.044E	04	7.766E	02	1.785E	05	1.674E	04	1.384E	04	1.828E	04	4.145E	02
29	3F	2	3.127E	03	5.739E	03	7.169E	03	1.914E	06	4.575E	02	3.728E	02	3.651E	04	4.985E	03	1.158E	04
69	3P	2	2.978E	04	1.906E	04	1.549E	03	2.525E	03	2.276E	05	8.270E	04	5.447E	03	4.233E	03	4.005E	03
55	11	6	8.762E	03	1.567E	03	1.246E	03	2.613E	05	3.570E	03	5.681E	03	1.297E	03	1.172E	04	1.589E	04
22	3H	6	1.291E	03	1.436E	02	1.693E	02	7.285E	04	1.490E	02	3.879E	02	1.948E	05	8.275E	03	1.039E	05
			6.072E	03	1.640E	03	4.223E	04	5.443E	03	6.209E	04	2.343E	05	2.764E	04	3.936E	04	6.279E	03

<sup>a</sup> A given value must be multiplied by a constant and the cube of the energy difference between the initial and final state, for example, to obtain the spontaneous transition probability. These values were obtained by using the parameters given in tables I to IV.

TABLE VII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2HJ = 2$  AND  $2HJ = 0$

	63	34	8	42	3	41	60	23	14	48	31	4										
61 11 6	6.109F	03	4.697E	02	6.432F	01	5.970F	04	7.042F	03	1.337F	04	6.166F	03	1.501E	03	8.403E	02	4.304E	04	5.473E	03
20 34 6	8.434E	01	1.189E	04	1.400E	03	2.902E	04	1.030E	03	7.865E	04	2.879E	02	1.284E	04	2.478E	04	2.478E	04	2.478E	02
12 34 5	1.371E	01	7.315E	03	1.133E	04	2.630E	04	3.616E	04	1.341E	02	2.733E	02	1.720E	04	2.642E	04	2.476E	03	4.092E	04
58 11 6	4.956E	03	5.284E	01	4.116E	04	3.160E	04	5.205E	03	4.476E	03	9.162E	03	6.630E	02	4.741E	02	1.748E	04	1.024E	03
24 34 6	7.217E	02	1.327E	03	6.986E	04	1.417E	05	3.083E	04	1.268E	04	1.652E	03	2.772E	04	2.190E	03	2.549E	03	2.549E	03
15 34 5	7.571E	01	3.364E	04	1.472E	04	5.275E	03	2.219E	05	2.464E	05	1.261E	02	2.389E	04	1.862E	04	1.417E	05	2.197E	04
47 16 4	4.480E	03	1.512E	04	1.627E	04	2.349E	04	6.548E	03	1.627E	05	2.327E	03	1.464E	04	7.464E	04	1.417E	05	2.197E	04
5 34 4	4.315E	02	6.120E	03	1.110E	05	2.274E	03	1.213E	05	3.153E	05	7.447E	03	1.404E	04	2.762E	04	1.417E	05	2.197E	04
40 34 4	1.222E	03	1.215E	04	9.620E	04	2.090E	04	9.658E	04	6.274E	03	1.464E	05	2.133E	05	1.076E	05	2.246E	05	1.658E	03
30 34 3	2.467E	02	9.093E	03	1.605E	03	3.105E	03	2.415E	04	1.504E	03	6.761E	03	4.610E	05	1.702E	04	1.101E	04	2.074E	04
21 16 2	2.780E	05	8.754E	03	2.619E	01	1.513E	04	6.647E	00	3.241E	02	3.493E	05	7.537E	02	3.578E	02	7.013E	01	1.524E	04
27 34 2	3.762E	03	1.175E	05	2.600E	05	1.233E	01	3.384E	04	3.020E	03	4.234E	04	1.334E	02	1.158E	05	2.485E	03	3.258E	04
56 34 1	2.410E	04	4.615E	04	3.476E	04	4.033E	02	3.622E	02	1.693E	03	5.038E	04	1.734E	03	4.070E	04	1.031E	04	3.246E	04
64 11 6	1.625E	01	1.086E	05	6.647E	04	7.320E	03	8.733E	03	6.036E	03	5.311E	02	4.206E	03	4.495E	02	1.495E	03	3.246E	04
17 34 5	3.748E	02	1.376E	03	3.763E	02	1.416E	05	6.141E	03	1.476E	05	1.348E	04	4.430E	02	7.546E	02	1.495E	03	3.246E	04
9 34 5	2.412E	02	8.630E	04	6.476E	04	1.204E	04	7.447E	03	1.651E	05	4.020E	02	1.262E	05	2.672E	03	1.501E	04	1.079E	04
43 16 4	4.594E	02	6.062E	04	1.728E	03	2.879E	04	7.020E	04	2.324E	03	1.440E	01	3.165E	04	7.761E	03	1.501E	04	1.079E	04
2 34 4	5.306E	03	1.483E	02	3.120E	02	1.420E	05	8.359E	02	3.294E	02	1.609E	05	6.416E	04	3.695E	04	1.501E	04	1.079E	04
36 34 4	3.566E	04	5.782E	03	3.263E	03	1.490E	04	3.490E	04	3.997E	03	7.760E	03	2.816E	04	1.934E	04	1.501E	04	1.079E	04
33 34 3	1.344E	03	2.152E	05	1.159E	04	4.124E	04	1.551E	04	1.263E	03	1.435E	03	1.094E	05	5.069E	03	2.953E	04	5.052E	05

<sup>a</sup> See footnote at end of table.

TABLE VII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

[illegible]

<sup>a</sup>A given value must be multiplied by a constant and the cube of the energy difference between the initial and final state, for example, to obtain the spontaneous transition probability. These values were obtained by using the parameters given in tables I to IV.

TABLE VIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2\mu = -2$  AND  $2\mu = 2$

	61	20	12	58	24	15	47	5	40	30	51
	11 6	3H 6	3H 5	11 6	3H 6	3H 5	10 4	3H 4	3F 4	3F 3	10 2
61 11 6	2.620E 04	3.770E 02	2.728E 01	3.762E 04	3.802E 02	1.045E 01	1.013E 03	3.534E 03	1.102E 04	2.095E 04	1.303E 05
20 3H 6	3.770E 02	6.252E 04	3.722E 03	9.128E 02	1.173E 04	4.116E 03	3.106E 04	6.589E 04	2.877E 03	3.534E 05	1.360E 02
12 3H 5	2.924E 01	3.722E 03	1.503E 04	5.206E 02	4.125E 04	2.632E 04	3.433E 04	4.819E 03	9.833E 04	1.632E 03	9.766E 02
58 11 6	3.762E 04	3.128E 02	5.206E 02	4.810E 04	4.463E 02	7.18E 01	5.521E 05	1.737E 05	3.350E 04	6.455E 02	9.453E 03
24 3H 6	3.802E 02	1.173E 04	4.125E 04	4.463E 02	2.393E 05	2.721E 02	1.374E 05	7.464E 03	4.620E 05	1.518E 05	3.475E 03
15 3H 5	1.045E 01	4.116E 03	2.632E 04	7.18E 01	2.321E 02	1.717E 05	2.478E 02	3.903E 03	1.903E 02	1.343E 03	5.223E 01
47 10 4	1.013E 03	3.106E 04	3.333E 04	5.521E 05	1.374E 05	2.478E 02	7.774E 05	3.532E 04	5.038E 05	1.703E 04	5.069E 04
5 3H 4	3.734E 03	6.589E 04	4.819E 03	1.737E 05	4.464E 03	1.903E 03	3.532E 04	4.658E 05	8.519E 05	1.114E 05	2.281E 04
40 3F 4	1.102E 04	2.877E 04	9.833E 04	3.350E 05	4.620E 05	1.903E 05	5.038E 05	8.519E 05	3.279E 03	1.623E 04	8.155E 03
30 3F 3	2.095E 04	3.534E 05	1.692E 05	6.455E 02	3.518E 05	1.343E 03	1.703E 04	1.114E 05	1.623E 04	1.237E 05	3.625E 02
51 10 2	1.303E 05	1.360E 02	9.766E 02	9.453E 03	3.475E 05	3.223E 03	5.069E 04	2.281E 04	8.155E 03	3.825E 02	2.509E 03
27 3F 2	9.734E 03	7.857E 04	3.729E 05	1.424E 04	4.237E 04	1.359E 04	1.672E 02	4.767E 03	2.723E 03	9.935E 03	6.502E 02
67 3P 2	2.231E 04	1.043E 03	2.769E 04	1.667E 04	3.090E 04	1.927E 03	7.530E 03	7.503E 04	7.617E 03	1.947E 03	1.606E 04
56 3P 1	1.714E 02	8.627E 04	1.429E 04	1.307E 04	8.309E 03	7.335E 04	1.944E 03	7.711E 03	6.348E 03	9.696E 03	3.819E 02
64 11 6	1.002E 04	9.181E 01	4.127E 01	1.498E 02	3.430E 03	1.761E 01	1.354E 04	6.112E 03	1.588E 04	1.920E 03	1.342E 05
17 3F 6	7.051E 02	4.863E 02	1.792E 05	6.842E 02	1.801E 04	9.481E 04	1.966E 03	5.186E 03	1.406E 04	1.301E 04	6.490E 02
9 3H 5	9.271E 02	1.816E 05	1.701E 02	2.619E 02	4.939E 05	1.311E 04	1.281E 04	3.738E 02	2.470E 03	2.501E 04	5.495E 02
43 1G 4	3.523E 05	4.030E 04	8.235E 04	3.603E 04	2.753E 03	8.787E 04	1.266E 04	9.272E 02	3.496E 03	1.390E 03	3.168E 04
2 3H 4	4.103E 04	7.888E 03	6.152E 04	7.971E 01	3.017E 04	1.374E 05	1.311E 03	7.608E 03	6.002E 03	2.501E 05	3.592E 04
36 3F 4	2.374E 05	2.309E 03	4.476E 04	1.844E 04	6.806E 03	7.422E 04	6.446E 03	2.260E 03	8.223E 03	4.073E 03	1.571E 04
33 3F 3	1.722E 03	2.367E 05	1.050E 04	1.691E 04	2.741E 03	1.266E 03	7.700E 03	1.021E 05	1.771E 04	6.660E 02	8.118E 02

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE VIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>  
(CONT'D)

	27	3F 2	67	3P 2	36	3P 1	64	17	9	43	2	36	33
61 11 6	9.753E	03 2.231E	04 1.774E	02 1.002E	04 7.051E	02 9.271E	02 3.523E	05 4.105E	04 2.374E	05 1.722E	03		
20 3F 6	7.857E	04 1.043E	03 8.527E	04 7.191E	01 4.463E	02 1.816E	05 4.090E	04 7.886E	03 2.303E	03 2.367E	05		
12 3F 5	3.329E	05 2.969E	04 1.429E	04 6.127E	00 1.792E	05 1.701E	02 8.235E	04 6.152E	04 4.476E	04 1.050E	04		
58 11 6	1.424E	04 3.667E	04 1.307E	03 1.458E	04 6.842E	02 2.619E	02 9.603E	03 7.971E	01 1.844E	04 1.691E	03		
24 3F 6	4.237E	04 3.090E	04 8.309E	03 3.430E	03 1.401E	04 4.337E	05 2.753E	03 3.017E	04 6.808E	03 2.941E	05		
15 3F 5	1.353E	04 1.987E	03 7.335E	04 1.761E	01 9.381E	04 1.311E	04 8.787E	04 1.314E	05 7.422E	04 1.266E	03		
47 1G 4	1.572E	02 7.530E	03 1.584E	03 3.354E	04 1.996E	03 1.281E	03 1.296E	04 1.311E	03 6.446E	01 9.700E	03		
5 3H 4	4.767E	03 7.503E	04 7.711E	03 6.112E	03 5.186E	03 3.798E	02 9.272E	02 9.604E	03 2.260E	03 1.021E	05		
40 3F 4	2.723E	03 7.617E	03 6.348E	03 1.583E	04 1.406E	04 2.470E	03 3.436E	03 6.002E	03 8.223E	03 1.771E	04		
30 3F 3	9.335E	03 1.997E	03 9.596E	03 1.920E	03 1.301E	04 2.551E	04 1.390E	03 2.501E	05 4.079E	03 8.660E	02		
21 1C 2	6.502E	02 1.606E	04 3.319E	02 1.342E	05 6.980E	02 5.995E	02 3.168E	04 3.592E	04 1.571E	04 3.111E	02		
27 3F 2	4.377E	04 9.355E	02 9.559E	02 1.806E	03 1.239E	03 2.172E	05 5.579E	02 2.575E	04 2.302E	04 1.755E	04		
67 3P 2	9.355E	02 1.551E	04 1.768E	03 1.476E	04 2.010E	03 5.959E	04 7.111E	04 9.553E	04 2.712E	04 3.593E	03		
56 3P 1	9.559E	02 1.768E	03 7.803E	02 8.579E	01 1.480E	05 5.633E	04 4.953E	02 2.432E	02 2.058E	03 2.048E	03		
64 11 6	1.406E	03 1.476E	04 8.578E	01 7.453E	03 9.646E	01 2.063E	03 2.367E	02 4.005E	03 8.162E	02 1.456E	03		
17 3F 6	1.239E	03 2.010E	03 1.480E	05 9.646E	01 1.187E	05 2.619E	03 9.876E	04 1.012E	05 2.104E	05 5.195E	03		
9 3F 5	2.172E	05 5.953E	04 5.633E	04 2.063E	03 2.619E	03 1.456E	04 2.006E	03 2.845E	03 4.284E	02 1.045E	04		
43 1G 4	5.379E	02 7.111E	04 4.953E	02 2.363E	02 9.876E	04 2.006E	03 1.417E	05 9.337E	03 1.207E	05 2.462E	04		
2 3F 4	2.375E	04 2.553E	04 2.432E	02 4.005E	03 1.012E	05 2.845E	03 9.337E	03 8.587E	04 8.123E	04 2.918E	05		
36 3F 4	2.302E	04 2.712E	04 2.058E	03 8.162E	02 2.104E	05 4.284E	02 1.207E	05 8.123E	04 2.084E	04 9.575E	03		
33 3F 3	1.735E	04 3.593E	03 2.044E	03 1.456E	03 5.195E	03 1.045E	04 2.462E	04 2.918E	05 6.595E	03 1.641E	04		

<sup>a</sup> A given value must be multiplied by a constant and the cube of the energy difference between the initial and final state, for example, to obtain the spontaneous transition probability. These values were obtained by using the parameters given in tables I to IV.

TABLE IX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2H_u = -4$  AND  $2H_u = 3$

	63	18	3H 6	8	3H 5	42	3	41	60	23	14	48	6
54 11 6	1.53HE 03	1.4429E 00	4.4171E 02	8.623E 02	1.113E 02	1.113E 02	2.433E 02	4.430E 02	4.430E 02	2.657E-01	1.042E 02	7.846E 02	4.262E 00
19 3H 6	6.171E-01	8.4229E 03	9.629E 04	4.415E 02	2.113E 03	4.140E 02	1.440E 02	1.440E 02	1.440E 02	4.430E 02	1.042E 02	7.846E 02	4.262E 00
59 11 6	6.631E 03	8.414E 01	1.073E 01	1.535E 03	5.212E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03	1.220E 03
16 3H 6	1.130E 03	2.592E 02	3.735E 02	1.017E 05	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04	1.606E 04
10 3H 5	2.437E 01	1.065E 01	6.450E 01	5.374E 01	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05	1.689E 05
44 1G 4	3.028E 04	1.358E 03	1.872E 02	8.574E 04	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03	4.513E 03
1 3H 4	4.713E 03	9.335E 01	1.872E 02	1.037E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04	3.043E 04
37 3F 4	2.189E 04	5.588E 04	4.766E 01	1.341E 04	5.311E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04
31 3F 3	7.041E 03	2.862E 05	4.662E 03	1.704E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04	1.605E 04
50 1C 2	5.077E 02	2.562E 02	1.603E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02	6.384E 02
28 3F 2	4.714E 04	5.366E 05	2.552E 03	3.155E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04	6.487E 04
68 3P 2	1.614E 02	2.367E 03	9.443E 01	2.103E 05	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03
25 3H 6	2.467E 04	1.927E 03	9.443E 01	2.103E 05	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03	5.331E 03
13 3H 5	1.703E 03	4.115E 03	3.402E 04	7.174E 02	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04	8.464E 04
45 1G 4	2.511E 04	2.890E 02	1.442E 05	4.967E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03	2.602E 03
7 3H 4	4.549E 02	5.033E 02	1.765E 05	1.421E 02	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04	8.104E 04
38 3F 4	1.276E 04	5.341E 02	1.107E 05	1.772E 02	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04	6.164E 04
34 3F 3	3.035E 02	2.082E 02	3.382E 04	1.444E-01	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03	2.510E 03
52 1C 2	3.31E 06	1.533E 04	1.066E 01	1.667E 04	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01	2.291E 01
29 3F 2	3.307E 02	1.517E 03	2.774E 05	1.585E 01	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03	9.210E 03
69 3P 2	3.694E 05	1.053E 05	1.264E 03	8.15E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02	1.441E 02
55 11 6	1.414E 04	1.407E 03	1.602E-01	6.535E 03	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02	4.471E 02
22 3H 6	5.413E 03	2.107E 03	6.035E 03	8.683E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04	1.221E 04

<sup>a</sup> See footnote at end of table.

TABLE IX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO OSCILLATOR STRENGTHS FOR  $\text{Pr}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>  
(CONT'D)

	3F <sub>4</sub>	3F <sub>3</sub>	3F <sub>2</sub>	3F <sub>1</sub>	3F <sub>0</sub>	3P <sub>2</sub>	3P <sub>1</sub>	3P <sub>0</sub>	3D <sub>5</sub>	3D <sub>3</sub>	3D <sub>1</sub>	3D <sub>0</sub>	3S <sub>0</sub>	3S <sub>1</sub>	3S <sub>2</sub>	3S <sub>3</sub>	3S <sub>4</sub>	3S <sub>5</sub>	3S <sub>6</sub>	3S <sub>7</sub>	3S <sub>8</sub>	3S <sub>9</sub>	3S <sub>10</sub>	3S <sub>11</sub>	3S <sub>12</sub>	3S <sub>13</sub>	3S <sub>14</sub>	3S <sub>15</sub>	3S <sub>16</sub>	3S <sub>17</sub>	3S <sub>18</sub>	3S <sub>19</sub>	3S <sub>20</sub>	3S <sub>21</sub>	3S <sub>22</sub>	3S <sub>23</sub>	3S <sub>24</sub>	3S <sub>25</sub>	3S <sub>26</sub>	3S <sub>27</sub>	3S <sub>28</sub>	3S <sub>29</sub>	3S <sub>30</sub>	3S <sub>31</sub>	3S <sub>32</sub>	3S <sub>33</sub>	3S <sub>34</sub>	3S <sub>35</sub>	3S <sub>36</sub>	3S <sub>37</sub>	3S <sub>38</sub>	3S <sub>39</sub>	3S <sub>40</sub>	3S <sub>41</sub>	3S <sub>42</sub>	3S <sub>43</sub>	3S <sub>44</sub>	3S <sub>45</sub>	3S <sub>46</sub>	3S <sub>47</sub>	3S <sub>48</sub>	3S <sub>49</sub>	3S <sub>50</sub>	3S <sub>51</sub>	3S <sub>52</sub>	3S <sub>53</sub>	3S <sub>54</sub>	3S <sub>55</sub>	3S <sub>56</sub>	3S <sub>57</sub>	3S <sub>58</sub>	3S <sub>59</sub>	3S <sub>60</sub>	3S <sub>61</sub>	3S <sub>62</sub>	3S <sub>63</sub>	3S <sub>64</sub>	3S <sub>65</sub>	3S <sub>66</sub>	3S <sub>67</sub>	3S <sub>68</sub>	3S <sub>69</sub>	3S <sub>70</sub>	3S <sub>71</sub>	3S <sub>72</sub>	3S <sub>73</sub>	3S <sub>74</sub>	3S <sub>75</sub>	3S <sub>76</sub>	3S <sub>77</sub>	3S <sub>78</sub>	3S <sub>79</sub>	3S <sub>80</sub>	3S <sub>81</sub>	3S <sub>82</sub>	3S <sub>83</sub>	3S <sub>84</sub>	3S <sub>85</sub>	3S <sub>86</sub>	3S <sub>87</sub>	3S <sub>88</sub>	3S <sub>89</sub>	3S <sub>90</sub>	3S <sub>91</sub>	3S <sub>92</sub>	3S <sub>93</sub>	3S <sub>94</sub>	3S <sub>95</sub>	3S <sub>96</sub>	3S <sub>97</sub>	3S <sub>98</sub>	3S <sub>99</sub>	3S <sub>100</sub>	3S <sub>101</sub>	3S <sub>102</sub>	3S <sub>103</sub>	3S <sub>104</sub>	3S <sub>105</sub>	3S <sub>106</sub>	3S <sub>107</sub>	3S <sub>108</sub>	3S <sub>109</sub>	3S <sub>110</sub>	3S <sub>111</sub>	3S <sub>112</sub>	3S <sub>113</sub>	3S <sub>114</sub>	3S <sub>115</sub>	3S <sub>116</sub>	3S <sub>117</sub>	3S <sub>118</sub>	3S <sub>119</sub>	3S <sub>120</sub>	3S <sub>121</sub>	3S <sub>122</sub>	3S <sub>123</sub>	3S <sub>124</sub>	3S <sub>125</sub>	3S <sub>126</sub>	3S <sub>127</sub>	3S <sub>128</sub>	3S <sub>129</sub>	3S <sub>130</sub>	3S <sub>131</sub>	3S <sub>132</sub>	3S <sub>133</sub>	3S <sub>134</sub>	3S <sub>135</sub>	3S <sub>136</sub>	3S <sub>137</sub>	3S <sub>138</sub>	3S <sub>139</sub>	3S <sub>140</sub>	3S <sub>141</sub>	3S <sub>142</sub>	3S <sub>143</sub>	3S <sub>144</sub>	3S <sub>145</sub>	3S <sub>146</sub>	3S <sub>147</sub>	3S <sub>148</sub>	3S <sub>149</sub>	3S <sub>150</sub>	3S <sub>151</sub>	3S <sub>152</sub>	3S <sub>153</sub>	3S <sub>154</sub>	3S <sub>155</sub>	3S <sub>156</sub>	3S <sub>157</sub>	3S <sub>158</sub>	3S <sub>159</sub>	3S <sub>160</sub>	3S <sub>161</sub>	3S <sub>162</sub>	3S <sub>163</sub>	3S <sub>164</sub>	3S <sub>165</sub>	3S <sub>166</sub>	3S <sub>167</sub>	3S <sub>168</sub>	3S <sub>169</sub>	3S <sub>170</sub>	3S <sub>171</sub>	3S <sub>172</sub>	3S <sub>173</sub>	3S <sub>174</sub>	3S <sub>175</sub>	3S <sub>176</sub>	3S <sub>177</sub>	3S <sub>178</sub>	3S <sub>179</sub>	3S <sub>180</sub>	3S <sub>181</sub>	3S <sub>182</sub>	3S <sub>183</sub>	3S <sub>184</sub>	3S <sub>185</sub>	3S <sub>186</sub>	3S <sub>187</sub>	3S <sub>188</sub>	3S <sub>189</sub>	3S <sub>190</sub>	3S <sub>191</sub>	3S <sub>192</sub>	3S <sub>193</sub>	3S <sub>194</sub>	3S <sub>195</sub>	3S <sub>196</sub>	3S <sub>197</sub>	3S <sub>198</sub>	3S <sub>199</sub>	3S <sub>200</sub>	3S <sub>201</sub>	3S <sub>202</sub>	3S <sub>203</sub>	3S <sub>204</sub>	3S <sub>205</sub>	3S <sub>206</sub>	3S <sub>207</sub>	3S <sub>208</sub>	3S <sub>209</sub>	3S <sub>210</sub>	3S <sub>211</sub>	3S <sub>212</sub>	3S <sub>213</sub>	3S <sub>214</sub>	3S <sub>215</sub>	3S <sub>216</sub>	3S <sub>217</sub>	3S <sub>218</sub>	3S <sub>219</sub>	3S <sub>220</sub>	3S <sub>221</sub>	3S <sub>222</sub>	3S <sub>223</sub>	3S <sub>224</sub>	3S <sub>225</sub>	3S <sub>226</sub>	3S <sub>227</sub>	3S <sub>228</sub>	3S <sub>229</sub>	3S <sub>230</sub>	3S <sub>231</sub>	3S <sub>232</sub>	3S <sub>233</sub>	3S <sub>234</sub>	3S <sub>235</sub>	3S <sub>236</sub>	3S <sub>237</sub>	3S <sub>238</sub>	3S <sub>239</sub>	3S <sub>240</sub>	3S <sub>241</sub>	3S <sub>242</sub>	3S <sub>243</sub>	3S <sub>244</sub>	3S <sub>245</sub>	3S <sub>246</sub>	3S <sub>247</sub>	3S <sub>248</sub>	3S <sub>249</sub>	3S <sub>250</sub>	3S <sub>251</sub>	3S <sub>252</sub>	3S <sub>253</sub>	3S <sub>254</sub>	3S <sub>255</sub>	3S <sub>256</sub>	3S <sub>257</sub>	3S <sub>258</sub>	3S <sub>259</sub>	3S <sub>260</sub>	3S <sub>261</sub>	3S <sub>262</sub>	3S <sub>263</sub>	3S <sub>264</sub>	3S <sub>265</sub>	3S <sub>266</sub>	3S <sub>267</sub>	3S <sub>268</sub>	3S <sub>269</sub>	3S <sub>270</sub>	3S <sub>271</sub>	3S <sub>272</sub>	3S <sub>273</sub>	3S <sub>274</sub>	3S <sub>275</sub>	3S <sub>276</sub>	3S <sub>277</sub>	3S <sub>278</sub>	3S <sub>279</sub>	3S <sub>280</sub>	3S <sub>281</sub>	3S <sub>282</sub>	3S <sub>283</sub>	3S <sub>284</sub>	3S <sub>285</sub>	3S <sub>286</sub>	3S <sub>287</sub>	3S <sub>288</sub>	3S <sub>289</sub>	3S <sub>290</sub>	3S <sub>291</sub>	3S <sub>292</sub>	3S <sub>293</sub>	3S <sub>294</sub>	3S <sub>295</sub>	3S <sub>296</sub>	3S <sub>297</sub>	3S <sub>298</sub>	3S <sub>299</sub>	3S <sub>300</sub>	3S <sub>301</sub>	3S <sub>302</sub>	3S <sub>303</sub>	3S <sub>304</sub>	3S <sub>305</sub>	3S <sub>306</sub>	3S <sub>307</sub>	3S <sub>308</sub>	3S <sub>309</sub>	3S <sub>310</sub>	3S <sub>311</sub>	3S <sub>312</sub>	3S <sub>313</sub>	3S <sub>314</sub>	3S <sub>315</sub>	3S <sub>316</sub>	3S <sub>317</sub>	3S <sub>318</sub>	3S <sub>319</sub>	3S <sub>320</sub>	3S <sub>321</sub>	3S <sub>322</sub>	3S <sub>323</sub>	3S <sub>324</sub>	3S <sub>325</sub>	3S <sub>326</sub>	3S <sub>327</sub>	3S <sub>328</sub>	3S <sub>329</sub>	3S <sub>330</sub>	3S <sub>331</sub>	3S <sub>332</sub>	3S <sub>333</sub>	3S <sub>334</sub>	3S <sub>335</sub>	3S <sub>336</sub>	3S <sub>337</sub>	3S <sub>338</sub>	3S <sub>339</sub>	3S <sub>340</sub>	3S <sub>341</sub>	3S <sub>342</sub>	3S <sub>343</sub>	3S <sub>344</sub>	3S <sub>345</sub>	3S <sub>346</sub>	3S <sub>347</sub>	3S <sub>348</sub>	3S <sub>349</sub>	3S <sub>350</sub>	3S <sub>351</sub>	3S <sub>352</sub>	3S <sub>353</sub>	3S <sub>354</sub>	3S <sub>355</sub>	3S <sub>356</sub>	3S <sub>357</sub>	3S <sub>358</sub>	3S <sub>359</sub>	3S <sub>360</sub>	3S <sub>361</sub>	3S <sub>362</sub>	3S <sub>363</sub>	3S <sub>364</sub>	3S <sub>365</sub>	3S <sub>366</sub>	3S <sub>367</sub>	3S <sub>368</sub>	3S <sub>369</sub>	3S <sub>370</sub>	3S <sub>371</sub>	3S <sub>372</sub>	3S <sub>373</sub>	3S <sub>374</sub>	3S <sub>375</sub>	3S <sub>376</sub>	3S <sub>377</sub>	3S <sub>378</sub>	3S <sub>379</sub>	3S <sub>380</sub>	3S <sub>381</sub>	3S <sub>382</sub>	3S <sub>383</sub>	3S <sub>384</sub>	3S <sub>385</sub>	3S <sub>386</sub>	3S <sub>387</sub>	3S <sub>388</sub>	3S <sub>389</sub>	3S <sub>390</sub>	3S <sub>391</sub>	3S <sub>392</sub>	3S <sub>393</sub>	3S <sub>394</sub>	3S <sub>395</sub>	3S <sub>396</sub>	3S <sub>397</sub>	3S <sub>398</sub>	3S <sub>399</sub>	3S <sub>400</sub>	3S <sub>401</sub>	3S <sub>402</sub>	3S <sub>403</sub>	3S <sub>404</sub>	3S <sub>405</sub>	3S <sub>406</sub>	3S <sub>407</sub>	3S <sub>408</sub>	3S <sub>409</sub>	3S <sub>410</sub>	3S <sub>411</sub>	3S <sub>412</sub>	3S <sub>413</sub>	3S <sub>414</sub>	3S <sub>415</sub>	3S <sub>416</sub>	3S <sub>417</sub>	3S <sub>418</sub>	3S <sub>419</sub>	3S <sub>420</sub>	3S <sub>421</sub>	3S <sub>422</sub>	3S <sub>423</sub>	3S <sub>424</sub>	3S <sub>425</sub>	3S <sub>426</sub>	3S <sub>427</sub>	3S <sub>428</sub>	3S <sub>429</sub>	3S <sub>430</sub>	3S <sub>431</sub>	3S <sub>432</sub>	3S <sub>433</sub>	3S <sub>434</sub>	3S <sub>435</sub>	3S <sub>436</sub>	3S <sub>437</sub>	3S <sub>438</sub>	3S <sub>439</sub>	3S <sub>440</sub>	3S <sub>441</sub>	3S <sub>442</sub>	3S <sub>443</sub>	3S <sub>444</sub>	3S <sub>445</sub>	3S <sub>446</sub>	3S <sub>447</sub>	3S <sub>448</sub>	3S <sub>449</sub>	3S <sub>450</sub>	3S <sub>451</sub>	3S <sub>452</sub>	3S <sub>453</sub>	3S <sub>454</sub>	3S <sub>455</sub>	3S <sub>456</sub>	3S <sub>457</sub>	3S <sub>458</sub>	3S <sub>459</sub>	3S <sub>460</sub>	3S <sub>461</sub>	3S <sub>462</sub>	3S <sub>463</sub>	3S <sub>464</sub>	3S <sub>465</sub>	3S <sub>466</sub>	3S <sub>467</sub>	3S <sub>468</sub>	3S <sub>469</sub>	3S <sub>470</sub>	3S <sub>471</sub>	3S <sub>472</sub>	3S <sub>473</sub>	3S <sub>474</sub>	3S <sub>475</sub>	3S <sub>476</sub>	3S <sub>477</sub>	3S <sub>478</sub>	3S <sub>479</sub>	3S <sub>480</sub>	3S <sub>481</sub>	3S <sub>482</sub>	3S <sub>483</sub>	3S <sub>484</sub>	3S <sub>485</sub>	3S <sub>486</sub>	3S <sub>487</sub>	3S <sub>488</sub>	3S <sub>489</sub>	3S <sub>490</sub>	3S <sub>491</sub>	3S <sub>492</sub>	3S <sub>493</sub>	3S <sub>494</sub>	3S <sub>495</sub>	3S <sub>496</sub>	3S <sub>497</sub>	3S <sub>498</sub>	3S <sub>499</sub>	3S <sub>500</sub>	3S <sub>501</sub>	3S <sub>502</sub>	3S <sub>503</sub>	3S <sub>504</sub>	3S <sub>505</sub>	3S <sub>506</sub>	3S <sub>507</sub>	3S <sub>508</sub>	3S <sub>509</sub>	3S <sub>510</sub>	3S <sub>511</sub>	3S <sub>512</sub>	3S <sub>513</sub>	3S <sub>514</sub>	3S <sub>515</sub>	3S <sub>516</sub>	3S <sub>517</sub>	3S <sub>518</sub>	3S <sub>519</sub>	3S <sub>520</sub>	3S <sub>521</sub>	3S <sub>522</sub>	3S <sub>523</sub>	3S <sub>524</sub>	3S <sub>525</sub>	3S <sub>526</sub>	3S <sub>527</sub>	3S <sub>528</sub>	3S <sub>529</sub>	3S <sub>530</sub>	3S <sub>531</sub>	3S <sub>532</sub>	3S <sub>533</sub>	3S <sub>534</sub>	3S <sub>535</sub>	3S <sub>536</sub>	3S <sub>537</sub>	3S <sub>538</sub>	3S <sub>539</sub>	3S <sub>540</sub>	3S <sub>541</sub>	3S <sub>542</sub>	3S <sub>543</sub>	3S <sub>544</sub>	3S <sub>545</sub>	3S <sub>546</sub>	3S <sub>547</sub>	3S <sub>548</sub>	3S <sub>549</sub>	3S <sub>550</sub>	3S <sub>551</sub>	3S <sub>552</sub>	3S <sub>553</sub>	3S <sub>554</sub>	3S <sub>555</sub>	3S <sub>556</sub>	3S <sub>557</sub>	3S <sub>558</sub>	3S <sub>559</sub>	3S <sub>560</sub>	3S <sub>561</sub>	3S <sub>562</sub>	3S <sub>563</sub>	3S <sub>564</sub>	3S <sub>565</sub>	3S <sub>566</sub>	3S <sub>567</sub>	3S <sub>568</sub>	3S <sub>569</sub>	3S <sub>570</sub>	3S <sub>571</sub>	3S <sub>572</sub>	3S <sub>573</sub>	3S <sub>574</sub>	3S <sub>575</sub>	3S <sub>576</sub>	3S <sub>577</sub>	3S <sub>578</sub>	3S <sub>579</sub>	3S <sub>580</sub>	3S <sub>581</sub>	3S <sub>582</sub>	3S <sub>583</sub>	3S <sub>584</sub>	3S <sub>585</sub>	3S <sub>586</sub>	3S <sub>587</sub>	3S <sub>588</sub>	3S <sub>589</sub>	3S <sub>590</sub>	3S <sub>591</sub>	3S <sub>592</sub>	3S <sub>593</sub>	3S <sub>594</sub>	3S <sub>595</sub>	3S <sub>596</sub>	3S <sub>597</sub>	3S <sub>598</sub>	3S <sub>599</sub>	3S <sub>600</sub>	3S <sub>601</sub>	3S <sub>602</sub>	3S <sub>603</sub>	3S <sub>604</sub>	3S <sub>605</sub>	3S <sub>606</sub>	3S <sub>607</sub>	3S <sub>608</sub>	3S <sub>609</sub>	3S <sub>610</sub>	3S <sub>611</sub>	3S <sub>612</sub>	3S <sub>613</sub>	3S <sub>614</sub>	3S <sub>615</sub>	3S <sub>616</sub>	3S <sub>617</sub>	3S <sub>618</sub>	3S <sub>619</sub>	3S <sub>620</sub>	3S <sub>621</sub>	3S <sub>622</sub>	3S <sub>623</sub>	3S <sub>624</sub>	3S <sub>625</sub>	3S <sub>626</sub>	3S <sub>627</sub>	3S <sub>628</sub>	3S <sub>629</sub>	3S <sub>630</sub>	3S <sub>631</sub>	3S <sub>632</sub>	3S <sub>633</sub>	3S <sub>634</sub>	3S <sub>635</sub>	3S <sub>636</sub>	3S <sub>637</sub>	3S <sub>638</sub>	3S <sub>639</sub>	3S <sub>640</sub>	3S <sub>641</sub>	3S <sub>642</sub>	3S <sub>643</sub>	3S <sub>644</sub>	3S <sub>645</sub>	3S <sub>646</sub>	3S <sub>647</sub>	3S <sub>648</sub>	3S <sub>649</sub>	3S <sub>650</sub>	3S <sub>651</sub>	3S <sub>652</sub>	3S <sub>653</sub>	3S <sub>654</sub>	3S <sub>655</sub>	3S <sub>656</sub>	3S <sub>657</sub>	3S <sub>658</sub>	3S <sub>659</sub>	3S <sub>660</sub>	3S <sub>661</sub>	3S <sub>662</sub>	3S <sub>663</sub>	3S <sub>664</sub>	3S <sub>665</sub>	3S <sub>666</sub>	3S <sub>667</sub>	3S <sub>668</sub>	3S <sub>669</sub>	3S <sub>670</sub>	3S <sub>671</sub>	3S <sub>672</sub>	3S <sub>673</sub>	3S <sub>674</sub>	3S <sub>675</sub>	3S <sub>676</sub>	3S <sub>677</sub>	3S <sub>678</sub>	3S <sub>679</sub>	3S <sub>680</sub>	3S <sub>681</sub>	3S <sub>682</sub>	3S <sub>683</sub>	3S <sub>684</sub>	3S <sub>685</sub>	3S <sub>686</sub>	3S <sub>687</sub>	3S <sub>688</sub>	3S <sub>689</sub>	3S <sub>690</sub>	3S <sub>691</sub>	3S <sub>692</sub>	3S <sub>693</sub>	3S <sub>694</sub>	3S <sub>695</sub>	3S <sub>696</sub>	3S <sub>697</sub>	3S <sub>698</sub>	3S <sub>699</sub>	3S <sub>700</sub>	3S <sub>701</sub>	3S <sub>702</sub>	3S <sub>703</sub>	3S <sub>704</sub>	3S <sub>705</sub>	3S <sub>706</sub>	3S <sub>707</sub>	3S <sub>708</sub>	3S <sub>709</sub>	3S <sub>710</sub>	3S <sub>711</sub>	3S <sub>712</sub>	3S <sub>713</sub>	3S <sub>714</sub>	3S <sub>715</sub>	3S <sub>716</sub>	3S <sub>717</sub>	3S <sub>718</sub>	3S <sub>719</sub>	3S <sub>720</sub>	3S <sub>721</sub>	3S <sub>722</sub>	3S <sub>723</sub>	3S <sub>724</sub>	3S <sub>725</sub>	3S <sub>726</sub>	3S <sub>727</sub>	3S <sub>728</sub>	3S <sub>729</sub>	3S <sub>730</sub>	3S <sub>731</sub>	3S <sub>732</sub>	3S <sub>733</sub>	3S <sub>734</sub>	3S <sub>735</sub>	3S <sub>736</sub>	3S <sub>737</sub>	3S <sub>738</sub>	3S <sub>739</sub>	3S <sub>740</sub>	3S <sub>741</sub>	3S <sub>742</sub>	3S <sub>743</sub>	3S <sub>744</sub>	3S <sub>745</sub>	3S <sub>746</sub>	3S <sub>747</sub>	3S <sub>748</sub>	3S <sub>749</sub>	3S <sub>750</sub>	3S <sub>751</sub>	3S <sub>752</sub>	3S <sub>753</sub>	3S <sub>754</sub>	3S <sub>755</sub>	3S <sub>756</sub>	3S <sub>757</sub>	3S <sub>758</sub>	3S <sub>759</sub>	3S <sub>760</sub>	3S <sub>761</sub>	3S <sub>762</sub>	3S <sub>763</sub>	3S <sub>764</sub>	3S <sub>765</sub>	3S <sub>766</sub>	3S <sub>767</sub>	3S <sub>768</sub>	3S <sub>769</sub>	3S <sub>770</sub>	3S <sub>771</sub>	3S <sub>772</sub>	3S <sub>773</sub>	3S <sub>774</sub>	3S <sub>775</sub>	3S <sub>776</sub>	3S <sub>777</sub>	3S <sub>778</sub>	3S <sub>779</sub>	3S <sub>780</sub>	3S <sub>781</sub>	3S <sub>782</sub>	3S <sub>783</sub>	3S <sub>784</sub>	3S <sub>785</sub>	3S <sub>786</sub>	3S <sub>787</sub>	3S <sub>788</sub>	3S <sub>789</sub>	3S <sub>790</sub>	3S <sub>791</sub>	3S <sub>792</sub>	3S <sub>793</sub>	3S <sub>794</sub>	3S <sub>795</sub>	3S <sub>796</sub>	3S <sub>797</sub>	3S <sub>798</sub>	3S <sub>799</sub>	3S <sub>800</sub>	3S <sub>801</sub>	3S <sub>802</sub>	3S <sub>803</sub>	3S <sub>804</sub>	3S <sub>805</sub>	3S <sub>806</sub>	3S <sub>807</sub>	3S <sub>808</sub>	3S <sub>809</sub>	3S <sub>810</sub>	3S <sub>811</sub>	3S <sub>812</sub>	3S <sub>813</sub>
--	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	-----------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------	-------------------

TABLE X. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS OBTAINED IN A LEAST-SQUARES FIT OF THEORETICAL TO MEASURED ENERGY LEVELS FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

ND IN $\text{LiYF}_4$ . 2ND ROWING ON DATA REPORTED BY WORTMAN. 7/24/75.									
FINAL. RKM AND CENTROIDS. $Q = 3.659$									
440.355 = 820 -905.500 = 840 1114.500 = 944 -26.304 = 860 1072.500 = 864 20.600 = 864									
41 9/2	251.0								
4111/2	2120.1								
4113/2	4092.1								
4115/2	6146.1								
4F 3/2	11452.6								
4F 5/2	12497.1								
2H 9/2 2	12500.0								
4F 7/2	13444.9								
4S 3/2	13538.6								
4F 9/2	14723.0								
2H11/2 2	15944.8								
4G 5/2	17101.8								
2G 7/2 1	17227.9								
4G 7/2	18914.9								
FREE ION PCT PURE 2M J THEO. ENERGY EXP. ENERGY									
1 41 9/2	99.5	1	-2.2	0.0	13 4115/2	99.2	3	5849.9	5851.0
2 41 9/2	98.0	1	137.6	132.0*	20 4115/2	99.3	3	5914.8	5912.0
3 41 9/2	99.3	3	185.0	182.0	21 4115/2	99.3	1	5949.1	5947.0
4 41 9/2	98.1	3	249.4	249.0	22 4115/2	99.5	1	6030.8	6026.0*
5 41 9/2	99.5	1	527.7	528.0	23 4115/2	99.3	1	6304.5	6315.0*
6 4111/2	98.6	1	1999.3	1998.0	24 4115/2	99.2	3	6350.3	6347.0
7 4111/2	98.7	1	2040.6	2042.0	25 4115/2	99.0	1	6383.5	6388.0*
8 4111/2	97.9	3	2044.1	2042.0	25 4115/2	99.1	3	6430.4	6432.0
9 4111/2	98.3	3	2075.6	2079.0	27 4F 3/2	98.9	1	11411.9	-0.0
10 4111/2	98.0	3	2232.3	2228.0*	28 4F 3/2	97.7	3	11463.9	-0.0
11 4111/2	97.9	1	2266.9	2264.0	29 4F 5/2	88.3	1	12416.2	-0.0
12 4113/2	98.6	3	3944.0	3948.0*	30 4F 5/2	57.3	3	12448.1	-0.0
13 4113/2	98.9	1	3976.1	3976.0	31 2H 9/2 2	99.9	1	12467.6	-0.0
14 4113/2	98.4	3	3987.1	3995.0*	32 2H 9/2 2	73.0	3	12534.2	-0.0
15 4113/2	98.1	1	4020.6	4026.0*	33 4F 5/2	98.6	3	12555.8	-0.0
16 4113/2	98.3	3	4210.2	4205.0*	34 2H 9/2 2	93.9	1	12633.5	-0.0
17 4113/2	98.3	3	4230.1	4228.0					
18 4113/2	98.4	1	4237.9	4238.0					

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE X. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS OBTAINED IN A LEAST-SQUARES FIT OF THEORETICAL TO MEASURED ENERGY LEVELS FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PGT	PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
35 2H 9/2 2	96.6	3		12656.7	-0.0
36 2H 9/2 2	95.1	1		12740.6	-0.0
37 4F 7/2	97.6	1		13368.0	-0.0
38 4F 7/2	95.2	3		13392.5	-0.0
39 4F 7/2	91.0	3		13519.1	-0.0
40 4F 7/2	67.0	1		13521.9	-0.0
41 4S 3/2	67.2	1		13534.1	-0.0
42 4S 3/2	90.0	3		13534.4	-0.0
43 4F 9/2	98.9	3		14642.1	-0.0
44 4F 9/2	98.8	1		14668.6	-0.0
45 4F 9/2	98.9	1		14755.5	-0.0
46 4F 9/2	98.9	3		14765.4	-0.0
47 4F 9/2	99.4	1		14824.3	-0.0
48 2H11/2 2	99.1	3		15902.2	-0.0
49 2H11/2 2	99.1	1		15914.6	-0.0
50 2H11/2 2	99.3	1		15935.6	-0.0
51 2H11/2 2	99.6	3		15947.4	-0.0
52 2H11/2 2	99.1	1		15970.8	-0.0
53 2H11/2 2	98.6	3		15992.8	-0.0
54 4G 5/2	76.3	3		16963.5	-0.0
55 4G 5/2	92.5	1		17042.7	-0.0
56 4G 5/2	67.9	3		17098.5	-0.0
57 2G 7/2 1	98.6	1		17225.6	-0.0
58 2G 7/2 1	97.6	3		17254.0	-0.0
59 2G 7/2 1	92.1	1		17311.3	-0.0
60 4G 5/2	51.8	3		17448.5	-0.0
61 4G 7/2	99.8	1		18805.1	-0.0
62 4G 7/2	99.7	3		18912.4	-0.0
63 4G 7/2	98.3	3		19002.8	-0.0
64 4G 7/2	99.4	1		19025.7	-0.0

<sup>a</sup> An additional adjustment of the energy centroids yields an improved rms value of  $3.466 \text{ cm}^{-1}$  between the calculated and measured Stark split levels.

TABLE XI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS USED IN TRANSITION PROBABILITY CALCULATIONS FOR  $U^{3+}$  IN  $CaF_2$ .

ND IN LIVE4. SCALED BKM OF ND LIVE4 FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.  
INIT. BKM AND CENTRICS. Q = -0.000

441.000 = 920	-906.000 = 840	1114.000 = 844	-26.300 = 860	1072.000 = 864	20.000 = 864
1 9/2	2/2	2/2	2/2	2/2	2/2

[illegible]

TABLE XI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS USED IN TRANSITION PROBABILITY CALCULATIONS  
FOR Nd<sup>3+</sup> IN LiYF<sub>4</sub> (CONT'D)

FREE ION	PCT	PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
35 2H 9/2 2	96.5	3		12606.8	0.0
36 2H 7/2 2	95.1	1		12690.7	0.0
37 4F 7/2	97.7	1		13323.0	0.0
38 4F 7/2	95.3	3		13347.5	0.0
39 4F 7/2	95.1	3		13474.2	0.0
40 4F 7/2	92.4	1		13477.9	0.0
41 4S 3/2	83.2	1		13494.4	0.0
42 4S 3/2	94.1	3		13495.5	0.0
43 4F 9/2	98.9	3		14589.1	0.0
44 4F 9/2	98.8	1		14615.7	0.0
45 4F 9/2	98.9	1		14702.5	0.0
46 4F 9/2	98.9	3		14712.4	0.0
47 4F 9/2	93.4	1		14771.2	0.0
48 2H11/2 2	93.1	3		15857.4	0.0
49 2H11/2 2	93.1	1		15869.7	0.0
50 2H11/2 2	99.2	1		15890.7	0.0
51 2H11/2 2	99.6	3		15902.6	0.0
52 2H11/2 2	93.1	1		15925.9	0.0
53 2H11/2 2	98.6	3		15947.9	0.0
54 4S 5/2	75.4	3		16910.4	0.0
55 4G 5/2	92.1	1		16990.5	0.0
56 4G 5/2	68.1	3		17044.8	0.0
57 2G 7/2 1	98.5	1		17167.9	0.0
58 2S 7/2 1	97.5	3		17196.3	0.0
59 2G 7/2 1	91.8	1		17253.9	0.0
60 4S 5/2	52.5	3		17393.8	0.0
61 4S 7/2	99.8	1		18750.2	0.0
62 4G 7/2	93.7	3		18957.5	0.0
63 4G 7/2	98.3	3		18947.9	0.0
64 4S 7/2	93.4	1		18970.8	0.0

TABLE XII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Nd^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 3$  AND  $2M_u = 1$

	22	13	52	6	36	47	23	18	45	11
	4115/2	4113/2	2011/2	2	4111/2	20	9/2	2	41	9/2
20 4115/2	2.779E 02	5.806E 02	1.812E 03	5.442E 03	1.067E 04	6.602E 03	1.607E 05	1.827E 03	1.786E 04	6.211E 02
12 4113/2	3.713E 04	1.730E 03	1.181E 02	5.174E 03	1.782E 03	5.055E 04	1.000E 05	8.047E 04	1.489E 04	6.211E 02
53 2011/2	5.403E 04	5.941E 03	2.749E 03	1.902E 02	1.442E 04	3.371E 02	2.253E 03	1.465E 01	1.049E 02	1.704E 02
8 4111/2	2.423E 04	8.773E 02	5.530E 03	1.884E 02	1.461E 03	1.633E 05	1.012E 05	2.104E 04	1.478E 05	8.408E 01
26 4113/2	1.558E 03	5.941E 03	2.456E 02	1.702E 05	4.721E 03	1.827E 03	1.410E 04	4.480E 03	7.143E 03	9.759E 02
17 4113/2	1.552E 03	5.941E 03	2.456E 02	1.702E 05	4.721E 03	1.827E 03	1.410E 04	4.480E 03	7.143E 03	9.759E 02
48 2011/2	4.413E 02	1.171E 02	7.303E 02	9.074E 03	1.328E 04	6.025E 04	1.641E 04	4.320E 03	5.781E 02	1.269E 01
10 4111/2	2.433E 03	3.532E 03	1.408E 02	9.584E 03	2.502E 04	5.210E 04	8.420E 03	3.465E 04	2.787E 04	1.169E 04
32 20 9/2	2.273E 03	3.467E 03	2.467E 04	6.389E 03	2.502E 04	5.210E 04	8.420E 03	3.465E 04	2.787E 04	1.169E 04
4 41 9/2	1.226E 02	2.482E 04	3.187E 02	6.446E 04	2.256E 04	4.652E 03	1.324E 03	3.724E 04	8.461E 04	1.678E 03
46 46 9/2	3.459E 04	1.934E 04	3.577E 02	1.730E 04	1.886E 03	2.256E 04	4.652E 03	1.324E 03	3.724E 04	8.461E 04
58 20 7/2	2.928E 04	6.771E 02	1.730E 05	1.469E 04	2.408E 04	5.107E 03	3.844E 04	4.656E 03	2.431E 04	1.678E 04
62 46 7/2	3.078E 03	9.730E 02	6.871E 04	6.644E 03	5.439E 04	7.957E 03	2.239E 03	7.125E 01	1.265E 04	4.769E 03
38 46 7/2	2.841E 02	2.482E 03	7.786E 04	3.052E 04	3.778E 03	2.738E 03	1.747E 04	7.024E 02	1.362E 04	3.727E 03
54 46 5/2	2.841E 02	2.482E 03	7.786E 04	3.052E 04	3.778E 03	2.738E 03	1.747E 04	7.024E 02	1.362E 04	3.727E 03
28 46 3/2	1.789E 04	5.921E 03	7.361E 03	8.412E 05	8.764E 01	1.010E 03	2.029E 04	1.608E 03	1.505E 05	2.261E 04
42 45 3/2	3.484E 03	2.928E 05	6.281E 03	1.2.892E 03	5.626E 05	7.734E 03	1.170E 03	3.249E 03	3.642E 01	1.705E 03
26 4115/2	6.494E 04	3.452E 02	1.215E 02	1.710E 04	6.592E 03	4.224E 04	1.784E 03	2.704E 04	5.962E 03	1.567E 04
16 4113/2	3.602E 03	2.862E 03	1.250E 03	5.303E 04	3.149E 03	5.973E 03	7.443E 02	4.441E 02	6.583E 03	1.571E 03
9 4111/2	5.469E 02	2.041E 02	2.450E 02	1.552E 02	5.814E 02	4.286E 02	7.816E 03	1.028E 03	1.863E 02	1.421E 01
35 20 9/2	1.059E 04	1.016E 04	5.071E 02	6.203E 02	4.286E 02	7.816E 03	1.028E 03	1.863E 02	1.863E 02	1.421E 01
3 41 9/2	1.731E 03	2.761E 03	1.076E 04	1.788E 04	1.240E 04	6.641E 03	1.574E 03	1.228E 04	1.110E 04	2.716E 03
43 46 9/2	2.458E 03	2.819E 04	1.137E 04	2.754E 03	1.054E 03	4.034E 03	2.285E 03	1.735E 04	5.350E 02	1.854E 01
60 46 7/2	3.434E 03	4.830E 03	1.734E 03	6.098E 04	1.095E 04	2.598E 03	5.502E 02	4.993E 02	2.199E 04	7.211E 03
89 46 7/2	2.031E 02	1.707E 03	6.426E 03	8.426E 02	7.704E 04	1.159E 04	1.595E 02	4.404E 05	5.045E 02	1.270E 04
56 46 5/2	2.331E 02	1.707E 03	6.426E 03	8.426E 02	7.704E 04	1.159E 04	1.595E 02	4.404E 05	5.045E 02	1.270E 04
30 46 5/2	5.235E 03	4.780E 04	3.644E 04	7.720E 03	5.221E 04	2.598E 03	5.502E 02	4.993E 02	2.199E 04	7.211E 03
19 4115/2	6.659E 04	7.954E 02	2.560E 02	1.395E 04	1.386E 04	4.482E 02	5.731E 03	1.139E 05	1.274E 03	3.576E 03
14 4113/2	3.204E 04	2.884E-01	4.513E 02	2.172E 03	1.054E 04	6.073E 04	1.804E 03	1.760E 05	2.940E 04	1.778E 02

COPY AVAILABLE TO DDC DOES NOT  
PERMIT FULLY LEGIBLE PRODUCTION



PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)[illegible]

TABLE XII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	15	30	45	60	75	90	105	120	135	150	165	180	195	210	225	240	255	270	285	300	315	330	345	360	375	390	405	420	435	450	465	480	495	510	525	540	555	570	585	600	615	630	645	660	675	690	705	720	735	750	765	780	795	810	825	840	855	870	885	900	915	930	945	960	975	990	1005	1020	1035	1050	1065	1080	1095	1110	1125	1140	1155	1170	1185	1200	1215	1230	1245	1260	1275	1290	1305	1320	1335	1350	1365	1380	1395	1410	1425	1440	1455	1470	1485	1500	1515	1530	1545	1560	1575	1590	1605	1620	1635	1650	1665	1680	1695	1710	1725	1740	1755	1770	1785	1800	1815	1830	1845	1860	1875	1890	1905	1920	1935	1950	1965	1980	1995	2010	2025	2040	2055	2070	2085	2100	2115	2130	2145	2160	2175	2190	2205	2220	2235	2250	2265	2280	2295	2310	2325	2340	2355	2370	2385	2400	2415	2430	2445	2460	2475	2490	2505	2520	2535	2550	2565	2580	2595	2610	2625	2640	2655	2670	2685	2700	2715	2730	2745	2760	2775	2790	2805	2820	2835	2850	2865	2880	2895	2910	2925	2940	2955	2970	2985	3000	3015	3030	3045	3060	3075	3090	3105	3120	3135	3150	3165	3180	3195	3210	3225	3240	3255	3270	3285	3300	3315	3330	3345	3360	3375	3390	3405	3420	3435	3450	3465	3480	3495	3510	3525	3540	3555	3570	3585	3600	3615	3630	3645	3660	3675	3690	3705	3720	3735	3750	3765	3780	3795	3810	3825	3840	3855	3870	3885	3900	3915	3930	3945	3960	3975	3990	4005	4020	4035	4050	4065	4080	4095	4110	4125	4140	4155	4170	4185	4200	4215	4230	4245	4260	4275	4290	4305	4320	4335	4350	4365	4380	4395	4410	4425	4440	4455	4470	4485	4500	4515	4530	4545	4560	4575	4590	4605	4620	4635	4650	4665	4680	4695	4710	4725	4740	4755	4770	4785	4800	4815	4830	4845	4860	4875	4890	4905	4920	4935	4950	4965	4980	4995	5010	5025	5040	5055	5070	5085	5100	5115	5130	5145	5160	5175	5190	5205	5220	5235	5250	5265	5280	5295	5310	5325	5340	5355	5370	5385	5400	5415	5430	5445	5460	5475	5490	5505	5520	5535	5550	5565	5580	5595	5610	5625	5640	5655	5670	5685	5700	5715	5730	5745	5760	5775	5790	5805	5820	5835	5850	5865	5880	5895	5910	5925	5940	5955	5970	5985	6000	6015	6030	6045	6060	6075	6090	6105	6120	6135	6150	6165	6180	6195	6210	6225	6240	6255	6270	6285	6300	6315	6330	6345	6360	6375	6390	6405	6420	6435	6450	6465	6480	6495	6510	6525	6540	6555	6570	6585	6600	6615	6630	6645	6660	6675	6690	6705	6720	6735	6750	6765	6780	6795	6810	6825	6840	6855	6870	6885	6900	6915	6930	6945	6960	6975	6990	7005	7020	7035	7050	7065	7080	7095	7110	7125	7140	7155	7170	7185	7200	7215	7230	7245	7260	7275	7290	7305	7320	7335	7350	7365	7380	7395	7410	7425	7440	7455	7470	7485	7500	7515	7530	7545	7560	7575	7590	7605	7620	7635	7650	7665	7680	7695	7710	7725	7740	7755	7770	7785	7800	7815	7830	7845	7860	7875	7890	7905	7920	7935	7950	7965	7980	7995	8010	8025	8040	8055	8070	8085	8100	8115	8130	8145	8160	8175	8190	8205	8220	8235	8250	8265	8280	8295	8310	8325	8340	8355	8370	8385	8400	8415	8430	8445	8460	8475	8490	8505	8520	8535	8550	8565	8580	8595	8610	8625	8640	8655	8670	8685	8700	8715	8730	8745	8760	8775	8790	8805	8820	8835	8850	8865	8880	8895	8910	8925	8940	8955	8970	8985	9000	9015	9030	9045	9060	9075	9090	9105	9120	9135	9150	9165	9180	9195	9210	9225	9240	9255	9270	9285	9300	9315	9330	9345	9360	9375	9390	9405	9420	9435	9450	9465	9480	9495	9510	9525	9540	9555	9570	9585	9600	9615	9630	9645	9660	9675	9690	9705	9720	9735	9750	9765	9780	9795	9810	9825	9840	9855	9870	9885	9900	9915	9930	9945	9960	9975	9990	10005	10020	10035	10050	10065	10080	10095	10110	10125	10140	10155	10170	10185	10200	10215	10230	10245	10260	10275	10290	10305	10320	10335	10350	10365	10380	10395	10410	10425	10440	10455	10470	10485	10500	10515	10530	10545	10560	10575	10590	10605	10620	10635	10650	10665	10680	10695	10710	10725	10740	10755	10770	10785	10800	10815	10830	10845	10860	10875	10890	10905	10920	10935	10950	10965	10980	10995	11010	11025	11040	11055	11070	11085	11100	11115	11130	11145	11160	11175	11190	11205	11220	11235	11250	11265	11280	11295	11310	11325	11340	11355	11370	11385	11400	11415	11430	11445	11460	11475	11490	11505	11520	11535	11550	11565	11580	11595	11610	11625	11640	11655	11670	11685	11700	11715	11730	11745	11760	11775	11790	11805	11820	11835	11850	11865	11880	11895	11910	11925	11940	11955	11970	11985	12000
--	----	----	----	----	----	----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = 1$  AND  $2M_U = -1$

32

TABLE XIII.

11



TABLE XIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$  (CONT'D)

	15	50	7	34	2	44	59	64	72	75
22 6115/2	4.1842	2.6112/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2	2.4111/2
13 6113/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
52 2111/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
6 6111/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
36 21 4/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
1 41 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
23 6115/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
18 6113/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
43 2111/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
31 21 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
5 41 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
57 20 7/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
61 40 7/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
37 40 7/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
55 40 5/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
29 40 5/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
27 40 3/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
21 6115/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
15 6113/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
50 2111/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
7 6111/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
34 21 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
2 41 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
44 40 9/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
55 20 7/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
26 40 7/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
24 40 5/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2
25 6115/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2	2.4112/2

sigma transition probabilities between  $2\mu = -3$  and  $2\mu = 3$

23	22	21	20	19	18	17	16	15	14	13	12	11	10	9	8	7	6	5	4	3	2	1	0	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100	101	102	103	104	105	106	107	108	109	110	111	112	113	114	115	116	117	118	119	120	121	122	123	124	125	126	127	128	129	130	131	132	133	134	135	136	137	138	139	140	141	142	143	144	145	146	147	148	149	150	151	152	153	154	155	156	157	158	159	160	161	162	163	164	165	166	167	168	169	170	171	172	173	174	175	176	177	178	179	180	181	182	183	184	185	186	187	188	189	190	191	192	193	194	195	196	197	198	199	200	201	202	203	204	205	206	207	208	209	210	211	212	213	214	215	216	217	218	219	220	221	222	223	224	225	226	227	228	229	230	231	232	233	234	235	236	237	238	239	240	241	242	243	244	245	246	247	248	249	250	251	252	253	254	255	256	257	258	259	260	261	262	263	264	265	266	267	268	269	270	271	272	273	274	275	276	277	278	279	280	281	282	283	284	285	286	287	288	289	290	291	292	293	294	295	296	297	298	299	300	301	302	303	304	305	306	307	308	309	310	311	312	313	314	315	316	317	318	319	320	321	322	323	324	325	326	327	328	329	330	331	332	333	334	335	336	337	338	339	340	341	342	343	344	345	346	347	348	349	350	351	352	353	354	355	356	357	358	359	360	361	362	363	364	365	366	367	368	369	370	371	372	373	374	375	376	377	378	379	380	381	382	383	384	385	386	387	388	389	390	391	392	393	394	395	396	397	398	399	400	401	402	403	404	405	406	407	408	409	410	411	412	413	414	415	416	417	418	419	420	421	422	423	424	425	426	427	428	429	430	431	432	433	434	435	436	437	438	439	440	441	442	443	444	445	446	447	448	449	450	451	452	453	454	455	456	457	458	459	460	461	462	463	464	465	466	467	468	469	470	471	472	473	474	475	476	477	478	479	480	481	482	483	484	485	486	487	488	489	490	491	492	493	494	495	496	497	498	499	500	501	502	503	504	505	506	507	508	509	510	511	512	513	514	515	516	517	518	519	520	521	522	523	524	525	526	527	528	529	530	531	532	533	534	535	536	537	538	539	540	541	542	543	544	545	546	547	548	549	550	551	552	553	554	555	556	557	558	559	560	561	562	563	564	565	566	567	568	569	570	571	572	573	574	575	576	577	578	579	580	581	582	583	584	585	586	587	588	589	590	591	592	593	594	595	596	597	598	599	600	601	602	603	604	605	606	607	608	609	610	611	612	613	614	615	616	617	618	619	620	621	622	623	624	625	626	627	628	629	630	631	632	633	634	635	636	637	638	639	640	641	642	643	644	645	646	647	648	649	650	651	652	653	654	655	656	657	658	659	660	661	662	663	664	665	666	667	668	669	670	671	672	673	674	675	676	677	678	679	680	681	682	683	684	685	686	687	688	689	690	691	692	693	694	695	696	697	698	699	700	701	702	703	704	705	706	707	708	709	710	711	712	713	714	715	716	717	718	719	720	721	722	723	724	725	726	727	728	729	730	731	732	733	734	735	736	737	738	739	740	741	742	743	744	745	746	747	748	749	750	751	752	753	754	755	756	757	758	759	760	761	762	763	764	765	766	767	768	769	770	771	772	773	774	775	776	777	778	779	780	781	782	783	784	785	786	787	788	789	790	791	792	793	794	795	796	797	798	799	800	801	802	803	804	805	806	807	808	809	810	811	812	813	814	815	816	817	818	819	820	821	822	823	824	825	826	827	828	829	830	831	832	833	834	835	836	837	838	839	840	841	842	843	844	845	846	847	848	849	850	851	852	853	854	855	856	857	858	859	860	861	862	863	864	865	866	867	868	869	870	871	872	873	874	875	876	877	878	879	880	881	882	883	884	885	886	887	888	889	890	891	892	893	894	895	896	897	898	899	900	901	902	903	904	905	906	907	908	909	910	911	912	913	914	915	916	917	918	919	920	921	922	923	924	925	926	927	928	929	930	931	932	933	934	935	936	937	938	939	940	941	942	943	944	945	946	947	948	949	950	951	952	953	954	955	956	957	958	959	960	961	962	963	964	965	966	967	968	969	970	971	972	973	974	975	976	977	978	979	980	981	982	983	984	985	986	987	988	989	990	991	992	993	994	995	996	997	998	999	1000
----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------

TABLE XIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

54	72	1	62	18	54	13	28	42	26	16	51	9													
20	4115/2	7.547E	03	4.408E	02	2.762E	04	1.743E	03	1.641E	04	4.571E	02	6.402E	03	4.115/2	2	4.111/2	3						
12	4111/2	1.356E	03	1.074E	03	3.070E	03	4.817E	03	2.417E	05	1.835E	04	4.227E	04	1.482E	05	5.492E	02	1.445E	02	3.069E	04		
55	2+11/2	2.179E	04	1.424E	04	1.451E	04	1.443E	01	7.740E	01	1.109E	03	2.112E	03	1.730E	02	2.332E	02	1.565E	04	2.150E	03		
74	4115/2	1.248E	04	2.062E	03	3.045E	04	4.741E	03	2.574E	02	2.416E	03	1.153E	05	2.068E	03	3.462E	03	2.436E	01	5.330E	04		
17	4111/2	3.117E	03	2.069E	02	2.594E	04	4.029E	03	3.235E	02	5.925E	02	1.111E	04	2.608E	04	1.116E	05	3.495E	01	3.168E	04		
43	2+11/2	2.339E	04	4.623E	03	1.488E	03	1.454E	03	7.127E	04	2.393E	03	3.114E	03	2.422E	02	1.951E	01	2.417E	03	8.196E	01		
13	2+11/2	5.071E	03	1.745E	03	1.344E	04	8.562E	03	1.538E	03	1.697E	05	3.291E	04	2.533E	03	6.577E	01	2.232E	03	6.357E	04		
6	41	3.72E	03	2.755E	04	7.422E	03	2.319E	01	5.278E	02	1.654E	04	1.135E	04	3.684E	03	7.280E	02	6.357E	01	2.494E	02		
5	41	3.72E	03	2.755E	04	7.422E	03	2.319E	01	5.278E	02	1.654E	04	1.135E	04	3.684E	03	7.280E	02	6.357E	01	2.494E	02		
40	41	3.72E	03	2.755E	04	7.422E	03	2.319E	01	5.278E	02	1.654E	04	1.135E	04	3.684E	03	7.280E	02	6.357E	01	2.494E	02		
58	20	77/2	1	3.534E	-12	4.667E	02	2.731E	02	2.205E	04	5.251E	03	1.153E	03	6.033E	03	1.685E	03	1.475E	03	7.874E	02	2.133E	02
62	40	77/2	1	3.534E	-12	4.667E	02	2.731E	02	2.205E	04	5.251E	03	1.153E	03	6.033E	03	1.685E	03	1.475E	03	7.874E	02	2.133E	02
38	40	77/2	1	3.534E	-12	4.667E	02	2.731E	02	2.205E	04	5.251E	03	1.153E	03	6.033E	03	1.685E	03	1.475E	03	7.874E	02	2.133E	02
54	40	5/2	2	2.205E	04	7.187E	03	6.407E	04	4.631E	04	1.944E	03	5.925E	02	1.052E	02	1.561E	03	4.473E	02	1.135E	03	1.528E	04
53	40	5/2	2	2.205E	04	7.187E	03	6.407E	04	4.631E	04	1.944E	03	5.925E	02	1.052E	02	1.561E	03	4.473E	02	1.135E	03	1.528E	04
28	40	5/2	2	2.205E	04	7.187E	03	6.407E	04	4.631E	04	1.944E	03	5.925E	02	1.052E	02	1.561E	03	4.473E	02	1.135E	03	1.528E	04
42	20	3/2	2	1.153E	03	3.964E	03	1.474E	03	5.833E	03	5.225E	02	2.743E	-13	2.362E	04	2.647E	02	1.097E	04	1.158E	03	6.247E	04
16	4111/2	6.333E	03	4.100E	03	3.952E	02	1.054E	04	6.341E	03	2.436E	03	2.436E	03	2.436E	03	2.436E	03	2.436E	03	2.436E	03	2.436E	03
51	2+11/2	1.095E	03	5.164E	01	1.457E	03	3.473E	02	4.423E	03	2.467E	04	3.139E	03	4.410E	03	1.214E	02	1.022E	02	1.274E	-14	1.143E	04
3	4111/2	2.474E	01	1.401E	02	1.485E	03	4.229E	02	2.430E	03	3.139E	03	4.410E	03	1.214E	02	1.022E	02	1.274E	-14	1.143E	04		
45	2+11/2	2.231E	04	2.505E	03	2.429E	01	1.845E	01	1.539E	03	5.247E	04	1.748E	04	2.034E	03	1.143E	04	1.274E	02	1.034E	04	3.684E	02
3	41	9/2	2	2.231E	04	2.505E	03	2.429E	01	1.845E	01	1.539E	03	5.247E	04	1.748E	04	2.034E	03	1.143E	04	1.274E	02	1.034E	04
43	41	9/2	2	2.231E	04	2.505E	03	2.429E	01	1.845E	01	1.539E	03	5.247E	04	1.748E	04	2.034E	03	1.143E	04	1.274E	02	1.034E	04
60	40	5/2	2	1.270E	04	5.593E	03	3.887E	04	1.074E	04	2.239E	03	5.432E	02	2.158E	04	2.839E	03	1.052E	03	1.463E	04	4.875E	04
83	40	5/2	2	1.270E	04	5.593E	03	3.887E	04	1.074E	04	2.239E	03	5.432E	02	2.158E	04	2.839E	03	1.052E	03	1.463E	04	4.875E	04
34	40	77/2	1	1.471E	03	2.465E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03
19	40	5/2	2	1.471E	03	2.465E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03	1.471E	03
19	4115/2	2.205E	04	1.048E	03	1.429E	04	2.212E	04	3.194E	03	7.423E	03	4.225E	02	1.258E	04	1.458E	02	2.471E	02	2.512E	02	2.512E	02
16	4111/2	4.746E	03	4.746E	03	1.467E	01	1.045E	01	1.057E	03	3.319E	04	4.266E	04	4.266E	04	4.266E	04	4.266E	04	4.266E	04	4.266E	04

TABLE XIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$  (CONT'D)

	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																															
20	411562	2-76	04	2-80	03	5-66	04	3-56	02	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04	4-11	03	2-71	03	3-12	03	2-55	02	3-12	03	2-13	04	1-57	04	2-73	02	1-91	04



TABLE XV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2\text{F}_5 = -3$  AND  $2\text{F}_0 = 1$

	22	13	52	36	47	23	16	45	11
	4115/2	4113/2	2011/2	4111/2	41/2	4115/2	4113/2	4111/2	4111/2
20 4115/2	5.934E 02	8.624E 03	1.166E 03	6.879E 03	3.294E 02	1.506E 03	5.279E 04	9.288E 04	2.377E 03
12 4113/2	2.103E 02	8.734E 00	2.492E 02	8.322E 02	7.764E 03	2.564E 04	1.151E 03	1.813E 03	2.277E 02
53 2011/2	2.118E 01	5.217E 01	2.477E 03	8.137E 01	2.106E 03	4.103E 01	2.766E 02	6.877E 01	5.622E 01
8 4111/2	1.608E 04	2.405E 02	3.068E 01	9.627E 02	1.655E 03	1.118E 04	1.203E 03	1.213E 04	1.893E 02
24 4115/2	5.563E 04	2.429E 04	1.279E 04	1.559E 02	2.433E 03	6.537E 02	2.450E 03	1.139E 03	5.170E 03
48 2011/2	4.072E 02	5.447E 01	2.504E 03	1.025E 03	6.840E 03	5.895E 03	2.450E 03	1.139E 03	1.290E 03
10 4111/2	4.071E 03	2.917E 03	2.271E 02	1.086E 03	3.440E 03	5.895E 03	2.450E 03	1.139E 03	1.290E 03
32 20 9/2	2.563E 04	6.647E 04	1.687E 04	4.513E 02	8.741E 03	6.574E 04	4.163E 04	2.522E 04	8.447E 03
4 41 9/2	2.332E 01	8.036E 03	1.024E 03	4.513E 02	8.741E 03	6.574E 04	4.163E 04	2.522E 04	8.447E 03
18 4113/2	3.833E 04	1.048E 04	7.712E 03	1.593E 04	2.422E 03	3.320E 03	1.775E 03	2.072E 03	1.717E 01
58 20 7/2	1.744E 03	7.340E 02	5.629E 04	1.568E 02	1.607E 04	4.702E 02	2.592E 04	9.520E 03	1.524E 03
62 40 7/2	7.105E 01	1.400E 03	1.402E 04	7.598E 01	4.381E 02	4.678E 01	4.734E 02	6.094E 02	1.571E 03
38 40 7/2	1.946E 02	4.836E 02	4.058E 04	2.076E 03	3.191E 03	7.261E 03	5.080E 03	8.786E 03	1.239E 04
54 40 5/2	1.673E 02	6.631E 01	1.593E 02	4.871E 02	2.113E 02	3.560E 03	1.796E 02	4.899E 03	4.771E 02
28 40 3/2	9.584E 02	3.930E 04	1.634E 03	5.508E 03	3.702E 03	1.534E 02	1.796E 02	4.899E 03	4.771E 02
42 45 3/2	7.072E 02	5.359E 04	3.547E 02	2.729E 04	5.134E 02	8.031E 03	7.017E 01	2.566E 03	4.223E 03
26 4115/2	6.705E 04	1.052E 05	2.032E 02	1.384E 05	1.072E 03	7.751E 03	3.906E 02	3.496E 05	6.157E 04
16 4113/2	2.644E 05	1.282E 05	1.542E 02	1.945E 05	5.622E 02	2.437E 04	4.471E 04	3.567E 02	2.645E 04
51 2011/2	2.751E 02	2.811E 01	3.516E 03	5.204E 01	2.182E 04	6.676E 02	1.310E 04	1.504E 03	1.750E 02
9 4111/2	1.134E 02	2.620E 03	5.624E 01	1.144E 04	2.552E 02	4.614E 03	1.973E 05	5.069E 04	1.750E 02
35 20 9/2	6.142E 02	1.605E 03	1.298E 05	2.563E 02	2.976E 03	1.861E 03	1.197E 03	3.573E 03	1.527E 03
3 41 9/2	1.678E 03	1.773E 02	5.506E 03	7.697E 04	3.384E 03	6.514E 03	1.276E 03	3.650E 02	1.423E 04
43 40 9/2	1.095E 04	8.008E 03	1.595E 03	5.826E 02	3.384E 03	6.514E 03	1.276E 03	3.650E 02	1.423E 04
63 40 7/2	1.025E 02	5.279E 03	1.107E 04	1.078E 05	1.412E 05	2.571E 04	4.104E 02	2.73E 04	3.690E 02
39 40 7/2	5.641E 04	6.110E 04	8.427E 03	1.226E 05	1.164E 05	7.137E 04	7.737E 02	1.745E 04	2.667E 04
56 40 5/2	6.112E 03	1.506E 04	1.644E 04	6.692E 04	1.311E 04	1.472E 04	9.428E 03	8.563E 03	5.302E 04
30 40 5/2	1.794E 05	7.176E 04	4.126E 04	2.064E 04	3.375E 02	1.192E 05	6.483E 03	6.433E 03	3.174E 03
19 4115/2	6.383E 04	6.546E 02	5.854E 02	5.265E 03	3.966E 04	2.641E 04	5.474E 04	1.558E 03	1.469E 05
14 4113/2	1.643E 05	2.754E 02	8.931E 02	1.152E 05	1.865E 04	1.442E 05	9.074E 04	2.779E 05	9.097E 04

TABLE XV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

21	41	51	61	31	55	29	27	41	21
21	41	51	61	31	55	29	27	41	21
0.414E 03	8.709E 02	2.130E 04	2.423E 02	2.374E 04	2.362E 03	3.022E 04	1.159E 04	2.629E 05	6.115E 02
1.220E 02	6.734E 02	1.175E 04	5.054E 03	2.232E 02	3.554E 03	7.357E 01	3.411E 04	5.810E 04	7.675E 04
2.120E 01	0.664E 04	1.887E 04	3.740E 03	1.253E 03	3.560E 03	1.239E 03	1.360E 01	1.752E 03	2.061E 02
8.519E 03	2.065E 04	6.419E 03	9.039E 02	4.741E 01	1.205E 03	5.203E 03	3.427E 04	6.742E 04	1.753E 05
3.124E 03	4.365E 04	1.750E 05	2.174E 03	3.846E 03	6.008E 02	1.137E 04	2.448E 04	3.546E 02	3.183E 04
4.706E 04	1.642E 05	4.436E 04	6.563E 03	3.159E 04	6.029E 03	1.156E 04	2.705E 02	1.746E 04	1.789E 02
2.450E 03	2.442E 05	1.035E 04	6.715E 03	2.864E 03	1.261E 04	4.006E 03	2.594E 03	1.677E 03	1.606E 04
2.718E 03	5.125E 04	1.065E 04	2.746E 04	1.434E 03	3.553E 02	1.307E 02	2.351E 04	1.091E 02	6.476E 03
1.070E 03	3.106E 03	2.516E 04	1.044E 04	1.478E 02	1.709E 03	7.623E 03	7.926E 04	1.156E 05	9.414E 02
7.477E 02	2.204E 04	6.278E 02	1.334E 05	1.931E 03	5.531E 04	4.284E 04	1.154E 04	2.936E 03	3.124E 03
3.047E 04	4.337E 03	1.027E 05	3.415E 03	2.585E 03	5.346E 02	2.221E 04	6.171E 02	3.232E 02	1.252E 04
9.411E 02	7.816E 03	4.461E 03	5.055E 03	6.074E 03	6.478E 04	1.351E 04	2.430E 02	1.552E 02	3.119E 02
2.601E 02	9.286E 03	4.091E 03	2.717E 02	1.117E 04	1.092E 03	1.141E 04	8.402E 02	1.038E 02	4.564E 04
6.302E 02	2.285E 03	3.319E 04	5.017E 04	3.566E 04	1.092E 03	1.141E 04	2.724E 03	1.672E 03	1.119E 03
7.705E 03	7.434E 03	1.069E 04	1.335E 03	1.594E 03	1.136E 03	2.041E 02	1.516E 03	1.042E 02	1.952E 04
3.635E 01	2.847E 04	1.688E 02	1.475E 03	2.811E 02	6.326E 03	8.124E 03	3.386E 02	7.937E 02	1.130E 05
9.745E 01	3.277E 02	5.002E 04	8.145E 03	7.305E 04	3.202E 03	1.978E 03	3.484E 02	7.631E 02	3.602E 03
3.268E 03	4.158E 02	1.194E 03	2.555E 02	1.875E 02	3.406E 03	4.465E 03	8.476E 04	2.806E 04	5.102E 03
1.112E 05	3.854E 03	8.612E 02	8.911E 03	4.591E 03	1.362E 04	2.553E 02	2.579E 03	1.049E 03	7.128E 01
1.944E 04	4.736E 03	1.126E 04	9.027E 03	5.617E 04	2.819E 04	7.311E 02	4.594E 02	6.843E 04	1.611E 04
1.111E 05	2.604E 04	6.483E 02	8.447E 04	1.874E 05	3.919E 02	1.187E 03	1.386E 04	2.103E 02	1.579E 02
6.738E 04	3.149E 05	1.481E 03	4.005E 03	1.042E 04	2.147E 03	6.209E 04	1.479E 04	1.467E 05	1.171E 03
7.601E 01	4.254E 02	4.462E 02	3.114E 04	7.244E 02	8.837E 04	1.677E 04	1.630E 04	1.582E 02	7.650E 01
1.041E 04	1.537E 01	3.221E 04	3.841E 03	3.841E 03	8.009E 04	1.540E 02	1.049E 04	6.607E 02	4.640E 02
7.201E 02	1.537E 01	5.722E 02	5.722E 02	5.722E 02	8.462E 02	1.540E 02	1.049E 04	6.607E 02	4.640E 02
4.315E 02	1.542E 02	1.766E 02	1.600E 04	9.403E 03	1.673E 04	7.001E 03	8.005E 04	5.567E 02	1.339E 02
9.329E 03	5.689E 03	3.450E 03	1.600E 04	9.403E 03	1.673E 04	7.001E 03	8.005E 04	5.567E 02	1.339E 02
9.382E 03	9.655E 04	6.840E 04	1.127E 01	1.127E 01	2.357E 02	3.092E 03	1.078E 04	1.200E 02	1.339E 02
2.344E 02	3.981E 02	1.103E 03	1.817E 01	1.817E 01	3.092E 03	3.092E 03	1.078E 04	1.200E 02	1.339E 02
1.369E 03	4.068E 04	8.866E 04	4.964E 01	1.143E 03	4.862E 02	7.126E 03	9.327E 04	6.750E 02	8.403E 01

TABLE XV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Nd}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

[illegible]

TABLE XVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $\text{Pm}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$ <sup>a</sup>

PM IN $\text{LiF}_4$ . SCALED BKM OF NO $\text{LiF}_4$ FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.		INIT. BKM AND CENTRIFUGES. $\lambda = -0.000$		1025.000 = B44		-23.500 = B60		358.000 = B64		18.400 = B64	
51 4		434.000 = B20		233.0		-838.000 = B40					
51 4	1731.0	51 5	3306.0	51 6	4953.0	51 7	6716.0	51 8	12298.0	5F 1	12712.0
5F 2	13552.0	5F 3	14238.0	5S 2	14462.0	5F 4					
FREE ION		PCI PUZE		2MU		THEO. ENERGY		EXP. ENERGY			
1 51 4	99.9	0	-46.7	0.0	26 51 7	98.4	0	4872.7	0.0		
2 51 4	97.7	2	119.8	0.0	27 51 7	98.6	2	4875.5	0.0		
3 51 4	96.1	0	179.6	0.0	28 51 7	98.5	4	4877.0	0.0		
4 51 4	99.2	4	202.7	0.0	29 51 7	98.8	4	4927.6	0.0		
5 51 4	93.5	4	249.8	0.0	30 51 7	97.2	0	4929.8	0.0		
6 51 4	98.5	2	287.8	0.0	31 51 7	98.2	2	4930.1	0.0		
7 51 4	99.2	0	419.1	0.0	32 51 7	97.7	2	4987.0	0.0		
8 51 5	98.4	4	1618.9	0.0	33 51 7	98.1	4	5004.8	0.0		
9 51 5	98.6	2	1641.9	0.0	34 51 7	97.6	0	5006.4	0.0		
10 51 5	96.1	0	1726.5	0.0	35 51 7	98.1	4	5015.7	0.0		
11 51 5	97.7	0	1741.2	0.0	36 51 7	98.5	2	5017.7	0.0		
12 51 5	99.5	0	1755.3	0.0	37 51 8	98.8	4	5020.9	0.0		
13 51 5	98.2	4	1761.7	0.0	38 51 8	98.2	2	5038.1	0.0		
14 51 5	97.9	2	1765.0	0.0	39 51 8	99.5	0	5055.8	0.0		
15 51 5	97.5	2	1779.3	0.0	40 51 8	98.5	0	5080.8	0.0		
16 51 6	99.1	4	3187.4	0.0	41 51 8	98.6	4	5084.2	0.0		
17 51 6	98.5	2	3219.5	0.0	42 51 8	99.1	2	5096.1	0.0		
18 51 6	98.1	0	3268.2	0.0							
19 51 6	98.1	0	3300.6	0.0							
20 51 6	97.8	4	3303.2	0.0							
21 51 6	98.3	2	3327.4	0.0							
22 51 6	97.9	2	3340.0	0.0							
23 51 6	98.7	0	3342.1	0.0							
24 51 6	97.5	4	3353.7	0.0							
25 51 6	98.7	4	3371.0	0.0							

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE XVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS  
FOR  $\text{Pm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

	FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
43	51 8	37.8	0	6681.4	0.C
44	51 8	39.5	2	6847.2	0.C
45	51 8	39.4	0	6886.9	0.C
46	51 8	39.6	0	6886.7	0.C
47	51 8	39.6	4	6911.8	0.C
48	51 8	39.6	4	6945.4	0.C
49	51 8	39.5	2	6953.3	0.C
50	5F 1	98.0	2	12271.5	0.C
51	5F 1	99.7	0	12339.8	0.C
52	5F 2	99.7	4	12536.5	0.C
53	5F 2	98.5	2	12692.9	0.C
54	5F 2	99.3	0	12795.1	0.C
55	5F 2	98.5	4	12799.8	0.C
56	5F 3	98.8	2	13480.8	0.C
57	5F 3	99.2	4	13506.4	0.C
58	5F 3	99.7	4	13534.2	0.C
59	5F 3	97.6	0	13595.1	0.C
60	5F 3	99.4	2	13648.3	0.C
61	5S 2	99.8	2	14242.5	0.C
62	5S 2	99.9	4	14243.3	0.C
63	5S 2	99.8	0	14244.5	0.C
64	5S 2	99.9	4	14248.2	0.C
65	5F 4	99.6	0	14392.9	0.C
66	5F 4	99.7	4	14435.2	0.C
67	5F 4	99.7	2	14466.0	0.C
68	5F 4	97.5	0	14469.5	0.C
69	5F 4	98.1	2	14500.6	0.C
70	5F 4	99.1	4	14530.5	0.C
71	5F 4	99.6	0	14548.3	0.C

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $\text{Nd}^{3+}$  in  $\text{LiYF}_4$  by the  $\rho_k(\text{Pm})/\rho_k(\text{Nd})$  ratios from table II.

SUMIN	{(F/R)/ADJING/(R***/4E)}/DEIN =	1.397	-0.000
SUMIN	{(F/R)/AGIING/(R***/4F)}/DEIN =	C.C67	0.214
A83Z	= 657.000 -667.000 A52 =	-2671.000	-59.400
			A76 = 254.000
			A77 = 14.210
			A78 = 6.670
			A79 = 45.060

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN 2MU = 2 AND 2MU = 0																							
	40	45	50	55	60	65	70	75	80	85	90	95	100										
	51.8	51.8	51.7	51.6	51.5	51.4	51.3	51.2	51.1	51.0	50.9	50.8	50.7										
44	51.8	1.085E	05	2.447E	04	2.034E	03	1.476E	03	9.034E	03	4.720E	02	4.937E	04	5.086E	04	2.483E	04	1.755E	03	4.565E	02
36	51.7	1.496E	05	1.630E	04	1.187E	02	1.895E	01	4.243E	01	4.235E	04	2.707E	03	1.954E	02	3.356E	02	4.468E	01	2.501E	00
21	51.6	1.405E	04	1.628E	04	5.435E	03	1.182E	03	2.602E	03	4.278E	04	4.898E	04	1.626E	04	1.113E	05	1.413E	01	2.410E	00
15	51.5	3.405E	02	3.320E	03	3.042E	04	1.286E	04	1.781E	03	2.673E	04	2.261E	02	3.627E	03	7.787E	04	4.633E	04	1.359E	01
42	51.8	2.445E	03	1.584E	05	4.482E	04	2.425E	04	2.505E	04	4.420E	02	4.637E	04	2.707E	04	7.756E	02	4.816E	02	1.350E	01
27	51.7	1.666E	02	1.337E	04	7.407E	03	5.599E	04	3.249E	04	3.409E	04	4.599E	02	1.029E	02	1.057E	02	2.888E	03	2.487E	04
17	51.6	5.456E	01	1.369E	02	1.637E	04	1.507E	01	1.429E	03	1.133E	05	1.261E	03	1.278E	04	1.170E	02	1.630E	04	2.373E	04
9	51.5	1.412E	04	1.111E	04	6.277E	04	1.668E	03	1.356E	04	1.333E	05	1.333E	05	1.053E	03	5.309E	04	1.094E	03	3.362E	04
2	51.4	7.541E	01	1.621E	03	7.784E	03	3.478E	03	1.430E	03	7.855E	02	2.134E	04	4.771E	01	0.012E	03	1.120E	05	1.611E	04
69	51.4	4.705E	04	1.348E	03	4.279E	03	3.415E	04	3.705E	04	1.487E	03	2.805E	04	5.604E	04	1.836E	03	7.666E	04	4.562E	04
60	51.3	3.205E	04	1.330E	04	6.329E	04	3.315E	04	4.402E	02	1.562E	05	2.694E	03	1.140E	04	1.815E	03	3.020E	02	1.212E	04
53	51.2	1.415E	04	1.257E	04	6.829E	03	3.914E	03	3.574E	04	2.268E	04	2.495E	03	1.051E	04	2.618E	04	7.455E	04	2.758E	04
61	51.1	3.302E	04	1.831E	04	3.428E	04	4.816E	04	4.664E	04	1.656E	04	2.283E	03	0.031E	04	2.608E	04	1.754E	04	1.754E	04
50	51.0	1.407E	02	1.613F	00	4.177E	04	1.447E	05	4.601E	04	1.656E	04	1.154E	02	1.368E	03	5.147E	02	1.142E	03	2.285E	04
38	51.8	7.461E	04	1.622E	04	1.437E	04	1.294E	05	4.003E	03	1.185E	03	1.563E	05	2.664E	04	1.573E	04	2.477E	04	2.737E	04
31	51.7	2.285E	04	2.288E	04	3.421E	03	3.686E	04	6.587E	04	6.016E	03	1.039E	03	4.023E	05	2.430E	03	2.477E	04	2.737E	04
22	51.6	4.357E	04	1.336E	03	3.539E	02	2.739E	03	3.943E	04	4.903E	04	1.675E	04	1.109E	03	1.430E	05	1.131E	03	2.851E	03
14	51.5	5.525E	02	2.105E	03	5.113E	02	2.763E	03	1.545E	03	3.643E	04	3.223E	03	1.551E	04	2.670E	04	1.012E	05	2.745E	02
6	51.4	1.432E	02	2.499E	02	3.222E	03	1.401E	02	7.848E	02	9.620E	04	9.926E	02	1.255E	03	2.935E	04	1.050E	05	2.745E	02
67	51.4	1.928E	04	1.740E	04	1.711E	02	1.124E	04	1.587E	03	3.505E	04	1.305E	02	1.134E	05	1.738E	04	2.361E	04	1.212E	03
56	51.3	1.708E	03	1.596E	02	2.341E	04	4.055E	04	2.627E	04	2.114E	04	1.044E	04	8.749E	03	1.605E	04	2.664E	04	1.094E	03
49	51.2	1.875E	04	1.543E	03	2.137E	02	4.446E	03	1.017E	03	1.129E	03	3.795E	04	2.564E	04	2.660E	02	4.932E	04	1.594E	04
47	51.1	2.239E	05	1.265E	03	1.253E	02	7.942E	04	1.814E	03	1.453E	04	3.490E	03	2.264E	04	3.913E	04	2.303E	04	2.285E	02

TABLE XVII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $Pm^{3+}$  IN  $LiYF_4$  (CONT'D)

	1	71	59	54	63	51	46	30	19	11	3
44 51 8	51 4	5F 4	5F 3	5F 2	5S 2	5F 1	51 8	51 7	51 6	51 5	51 4
36 51 7	1.517E 03	3.229E 04	1.196E 02	2.458E 02	1.774E 04	3.353E 02	1.913E 04	2.014E 04	1.737E 02	2.177E 02	4.175E 02
21 51 6	4.928E 03	5.513E 01	2.358E 02	5.179E 03	1.604E 03	1.296E 04	4.088E 02	5.124E 03	4.414E 02	1.672E 03	3.140E 04
15 51 5	5.411E 04	1.977E 04	1.197E 04	1.138E 02	1.148E 04	1.677E 04	1.416E 04	1.300E 04	8.523E 03	3.913E 04	2.664E 03
42 51 8	3.713E 04	5.119E 02	7.741E 02	1.395E 03	1.124E 03	8.491E 03	4.440E 03	2.515E 04	5.508E 04	8.442E 01	8.359E 04
27 51 7	6.079E 02	3.218E 03	1.442E 04	8.362E 02	4.419E 03	1.630E 02	2.386E 05	1.203E 04	5.611E 04	4.385E 02	1.741E 00
17 51 6	1.214E 03	1.021E 04	5.105E 03	4.755E 04	1.007E 04	2.522E 03	3.892E 04	1.937E 03	3.892E 04	1.273E 05	3.165E 02
9 51 5	2.313E 04	1.150E 04	9.246E 04	1.430E 03	3.771E 02	7.503E 04	1.161E 03	1.119E 05	2.468E 03	1.433E 04	2.247E 05
69 5F 4	3.429E 05	7.742E 03	4.695E 02	1.030E 05	6.179E 04	5.344E 03	3.486E 03	5.419E 02	7.110E 04	2.367E 02	8.378E 04
2 51 4	8.912E 04	1.266E 02	7.044E 04	5.058E 02	1.516E 04	1.793E 03	3.486E 03	2.709E 03	2.214E 04	7.555E 04	6.720E 04
60 5F 3	4.727E 04	1.943E 03	3.225E 04	8.546E 02	1.764E 01	8.591E 02	2.709E 03	2.798E 03	1.378E 03	1.156E 04	3.764E 04
53 5F 2	3.383E 04	2.883E 04	4.756E 03	4.129E 02	1.642E 01	3.864E 02	2.010E 04	2.830E 03	1.586E 03	1.811E 04	1.516E 04
61 5F 2	4.011E 02	6.795E 03	6.021E 02	3.108E 03	6.336E 00	1.761E 02	1.173E 04	2.646E 03	2.539E 04	4.360E 04	5.233E 03
50 5F 1	1.145E 04	2.058E 02	6.465E 01	5.098E 01	2.302E 04	1.598E 01	1.117E 02	3.471E 04	6.851E 04	1.191E 04	8.404E 02
38 51 8	6.439E 00	1.774E 03	5.944E 04	1.652E 04	1.598E 01	3.740E 02	4.344E 02	1.024E 05	3.429E 04	2.205E 04	3.004E 02
31 51 7	1.725E 03	2.565E 03	7.830E 02	5.405E 04	4.457E 04	2.827E 04	2.159E 04	2.086E -01	5.346E 04	1.997E 04	1.517E 04
22 51 6	7.174E 04	1.106E 04	1.811E 04	9.431E 02	3.886E 04	3.405E 04	1.972E 03	7.439E 02	7.822E 02	1.767E 04	1.372E 04
14 51 5	1.719E 04	3.535E 04	1.000E 03	1.140E 05	3.123E 04	6.412E 04	9.987E 03	3.470E 03	6.151E 02	9.947E 04	1.069E 05
6 51 4	1.560E 04	4.532E 04	1.761E 05	6.235E 04	1.282E 05	3.591E 03	2.473E 02	2.058E 03	2.385E 03	4.866E 04	3.060E 03
67 5F 4	9.430E 02	1.471E 04	3.436E 04	2.574E 04	9.159E 01	9.537E 02	6.803E 03	1.818E 03	2.385E 03	4.866E 04	3.060E 03
56 5F 3	9.107E 04	1.803E 03	5.110E 03	1.634E 02	1.319E 02	2.845E 03	2.044E 04	4.434E 04	1.694E 04	1.343E 03	4.358E 04
49 51 8	1.801E 03	1.125E 05	2.135E 04	7.458E 03	3.007E 04	1.289E 02	2.060E 02	3.567E 03	1.004E 04	5.744E 03	5.593E 02
32 51 7	4.890E 02	1.313E 03	7.439E 03	1.878E 04	4.244E 03	5.394E 03	1.681E 02	2.891E 05	1.255E 05	1.004E 05	8.322E 03
	5F 4	51 8	59	54	63	51	46	30	19	11	3
44 51 8	6.026E 04	1.087E 05									
36 51 7	1.138E 03	3.799E 05									
21 51 6	2.112E 04	2.814E 04									
15 51 5	7.298E 03	6.471E 03									
42 51 8	2.684E 03	4.084E 03									
27 51 7	1.413E 03	8.389E 03									
17 51 6	4.458E 04	4.012E 02									
9 51 5	4.117E 04	9.868E 02									
2 51 4	3.470E 04	2.144E 01									
69 5F 4	1.396E 04	3.061E 03									
53 5F 2	1.762E 04	5.753E 03									
50 5F 1	2.126E 01	2.765E 04									
38 51 8	1.323E 02	7.154E 01									
31 51 7	9.479E 03	9.526E 02									
22 51 6	2.142E 02	1.052E 03									
14 51 5	5.593E 02	4.021E 04									
6 51 4	1.059E 05	3.433E 04									
67 5F 4	8.273E 02	3.721E 01									
56 5F 3	4.365E 02	1.377E 04									
49 51 8	1.157E 03	1.864E 04									
32 51 7	2.457E 05	1.092E 05									
	1.274E 03	5.460E 04									

TABLE XVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $Pm^{3+}$  IN  $LiF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_1 = 4$  AND  $2M_2 = 2$

	44	36	21	15	42	27	17	9	2	69	60
47 51 8	3.374E	02 2.017E	03 2.019E	04 2.276E	03 8.922E	03 3.722E	04 2.284E	04 1.183E	02 8.726E	02 1.175E	04 9.459E
33 51 7	3.423E	04 2.197E	03 1.237E	04 1.592E	04 1.358E	04 1.151E	03 1.086E	04 1.890E	04 5.967E	03 1.573E	02 1.014E
20 51 6	1.726E	04 1.061E	03 1.573E	02 1.261E	05 8.974E	04 2.066E	05 1.728E	03 3.408E	03 6.751E	02 4.017E	03 4.366E
37 51 8	6.581E	04 2.011E	03 1.576E	04 4.033E	03 2.924E	04 2.728E	04 3.700E	04 6.101E	03 1.094E	02 4.471E	02 2.543E
28 51 7	1.868E	05 8.777E	03 8.702E	04 4.371E	02 2.447E	01 3.473E	02 6.997E	04 1.028E	05 7.074E	01 1.048E	03 1.584E
16 51 6	1.956E	04 6.353E	04 7.423E	03 3.205E	04 6.652E	01 7.422E	04 7.523E	03 8.394E	04 1.782E	05 5.642E	03 6.667E
8 51 5	7.535E	03 6.324E	04 1.973E	04 5.474E	04 6.010E	02 8.975E	03 1.431E	05 8.063E	02 1.370E	05 3.659E	04 4.977E
4 51 4	4.592E	02 4.391E	03 5.156E	04 5.828E	04 6.172E	03 8.033E	04 7.151E	03 2.708E	05 4.761E	03 1.530E	04 1.697E
66 51 4	6.770E	02 1.070E	03 2.068E	04 3.230E	04 2.672E	05 6.723E	03 4.363E	02 9.358E	04 1.855E	04 4.450E	03 9.614E
57 51 3	1.866E	03 8.229E	03 2.269E	04 6.653E	03 4.117E	03 7.760E	04 1.477E	04 1.338E	03 2.574E	03 1.805E	03 8.013E
62 51 2	3.331E	04 2.977E	04 6.656E	04 1.323E	04 2.719E	01 2.301E	02 1.421E	04 1.833E	04 3.444E	04 3.213E	03 1.137E
41 51 8	1.637E	05 8.658E	04 2.092E	05 2.978E	01 1.105E	02 2.650E	02 5.691E	04 2.592E	03 6.750E	04 2.369E	02 2.076E
29 51 7	3.405E	03 2.832E	02 1.034E	05 5.814E	04 1.666E	05 2.966E	03 1.047E	04 2.621E	04 3.310E	03 2.976E	02 9.642E
25 51 6	2.152E	04 6.527E	03 6.227E	03 4.743E	04 2.097E	04 4.085E	04 1.566E	04 3.590E	04 3.221E	03 2.025E	04 8.409E
13 51 5	2.703E	03 3.971E	04 6.604E	03 1.272E	04 1.940E	04 1.333E	05 1.121E	05 2.210E	03 6.432E	04 3.571E	03 7.835E
7 51 4	1.655E	05 1.361E	02 1.456E	04 1.271E	05 2.670E	01 2.476E	04 1.975E	03 1.456E	05 1.620E	05 4.745E	04 1.632E
58 51 3	7.119E	04 4.755E	04 3.065E	04 2.117E	05 2.504E	04 2.690E	02 1.661E	04 1.217E	04 1.126E	05 4.378E	04 2.469E
55 51 2	1.058E	04 2.784E	05 1.010E	04 1.752E	04 3.944E	02 4.417E	03 1.488E	03 1.031E	05 3.805E	03 2.839E	03 5.521E
64 51 2	4.152E	04 2.346E	09 1.170E	04 3.402E	04 3.094E	04 2.139E	03 9.634E	02 7.026E	04 1.867E	04 2.020E	01 1.651E
48 51 8	1.322E	04 8.360E	03 8.100E	03 7.753E	03 3.884E	03 7.929E	04 7.653E	04 2.831E	03 3.151E	02 4.662E	04 8.058E
35 51 7	7.067E	03 1.086E	01 1.448E	03 7.047E	04 2.247E	05 2.974E	02 1.515E	04 6.663E	03 2.473E	03 1.937E	03 1.459E
24 51 6	9.568E	03 1.219E	05 4.342E	03 1.207E	04 1.935E	03 3.043E	04 1.752E	04 6.567E	04 3.746E	04 2.808E	04 1.641E



$$\text{Pm}^{3+} \text{ IN } \text{LiYF}_4 \text{ (CONT'D)}$$
157



Pm<sup>3+</sup> IN LiYF<sub>4</sub> (CONT'D)

48

TABLE XX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\Sigma^+_2$

SUM(N)	(4F/R/ND)	(ND/R**K/4F)/DE(N)	=	1.397	2.725
SUM(N)	(4F/R/NG)	(NG/R**K/4F)/DE(N)	=	C.067	0.214
A32 =	657.000	-667.000	A52 =	-2671.000	-59.400
					A72 =
					-0.000

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = -2$  AND  $2M_L = 2$ 

	44	35	21	15	42	27	17	9	2	69	60
44	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
45	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
46	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
47	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
48	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
49	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
50	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
51	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
52	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
53	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
54	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
55	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
56	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
57	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
58	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
59	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
60	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
61	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
62	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
63	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
64	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
65	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
66	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
67	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
68	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
69	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
70	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
71	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
72	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
73	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
74	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
75	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
76	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
77	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
78	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
79	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
80	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
81	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
82	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
83	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
84	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
85	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
86	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
87	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
88	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
89	51	57	51	6	51	57	17	9	2	69	60
90	51	57	51	6	5						



$\text{Pm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

[illegible]

TABLE XXI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

SM IN $\text{LiYF}_4$ . SCALED BKM OF ND $\text{LiYF}_4$ FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.									
INIT. BKM AND CENTROIDS. Q = -0.000									
431.000 = 820		-792.000 = 840		973.000 = 844		-21.800 = 860		890.000 = 864	
6M 5/2		134.0						17.100 = 864	
6M 7/2		1183.0							
6M 9/2		2398.0							
6H11/2		3737.0							
6H13/2		5098.0							
6F 1/2		6355.0							
6H15/2		6550.0							
6F 3/2		6700.0							
6F 5/2		7116.0							
6F 7/2		7995.0							
6F 9/2		9147.0							
6F11/2		10517.0							
4G 5/2 4		17885.0							
4F 3/2 3		18821.0							
4G 7/2 4		19980.0							
		FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO.-ENERGY	EXP.-ENERGY			
1 6H 5/2	98.6	1	0.0		19 6H13/2	96.5	1	4923.7	0.0
2 6H 5/2	95.9	3	0.0		20 6H13/2	97.0	3	4949.8	0.0
3 6H 5/2	98.6	3	0.0		21 6H13/2	97.4	3	5050.2	0.0
					22 6H13/2	96.5	1	5110.9	0.0
4 6H 7/2	98.2	1	0.0		23 6H13/2	98.1	1	5161.5	0.0
5 6H 7/2	95.7	3	0.0		24 6H13/2	97.9	3	5170.3	0.0
6 6H 7/2	96.9	3	0.0		25 6H13/2	98.3	3	5181.7	0.0
7 6H 7/2	99.1	1	0.0		26 6H15/2	97.1	3	6238.1	0.0
					27 6H15/2	97.1	1	6287.3	0.0
8 6H 9/2	97.9	1	0.0		28 6F 1/2	95.9	1	6380.6	0.0
9 6H 9/2	97.1	3	0.0		29 6H15/2	95.0	1	6531.4	0.0
10 6H 9/2	98.1	1	0.0		30 6H15/2	92.5	1	6613.3	0.0
11 6H 9/2	97.5	3	0.0		31 6H15/2	87.2	3	6619.4	0.0
12 6H 9/2	99.1	1	0.0		32 6H15/2	85.3	3	6640.7	0.0
					33 6H15/2	68.1	1	6667.4	0.0
13 6H11/2	97.1	1	0.0		34 6H15/2	95.0	3	6677.6	0.0
14 6H11/2	97.1	3	0.0						
15 6H11/2	97.7	1	0.0						
16 6H11/2	97.7	1	0.0						
17 6H11/2	98.6	1	0.0						
18 6H11/2	98.9	3	0.0						

<sup>a</sup> See footnote at end of table.

TABLE XXI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $\text{Sm}^{3+}$   
IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
35 6F 3/2	65.3	1	6746.9	0.C
36 6F 3/2	73.5	3	6756.7	0.C
37 6F 5/2	97.0	3	7115.2	0.C
38 6F 5/2	94.3	1	7173.1	0.C
39 6F 5/2	94.7	3	7186.4	0.C
40 6F 7/2	98.3	1	7984.5	0.C
41 6F 7/2	98.9	3	7993.8	0.C
42 6F 7/2	98.5	3	8033.9	0.C
43 6F 7/2	97.9	1	8086.4	0.C
44 6F 9/2	99.2	3	9130.4	0.C
45 6F 9/2	99.2	1	9136.0	0.C
46 6F 9/2	98.3	1	9172.1	0.C
47 6F 9/2	99.4	3	9209.5	0.C
48 6F 9/2	99.0	1	9211.9	0.C
49 6F 11/2	99.6	3	10465.6	0.C
50 6F 11/2	99.6	1	10512.0	0.C
51 6F 11/2	99.5	3	10518.9	0.C
52 6F 11/2	99.3	1	10545.7	0.C
53 6F 11/2	99.5	1	10590.2	0.C
54 6F 11/2	99.5	3	10600.1	0.C
55 4G 5/2 4	99.7	3	17720.5	0.C
56 4G 5/2 4	99.7	1	17866.8	0.C
57 4G 5/2 4	97.7	3	18032.4	0.C
58 4F 3/2 3	99.0	1	18804.1	0.C
59 4F 3/2 3	97.4	3	18832.6	0.C
60 4G 7/2 4	99.7	3	19864.7	0.C
61 4G 7/2 4	99.8	1	19947.3	0.C
62 4G 7/2 4	98.8	3	20031.5	0.C
63 4G 7/2 4	99.1	1	20118.1	0.C

<sup>a</sup>These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $\text{Nd}^{3+}$  in  $\text{LiYF}_4$  by the  $\rho_k(\text{Sm})/\rho_k(\text{Nd})$  ratios from table II.

TABLE XXII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -3$  AND  $2M_u = 3$

	32	25	18	49	26	2C	14	51	9	47	6C
32 6H15/2	6H5/2	6H13/2	6H11/2	6H11/2	6H13/2	6H13/2	6H11/2	6H11/2	6H 5/2	6F 9/2	4C 7/2 4
25 6H13/2	7-33E-13	4-44E-13	3-40E-13	1-00E-13	1-50E-13	6-04E-13	7-77E-13	3-69E-13	1-08E-13	1-10E-13	4-7-10E-13
18 6H11/2	4-49E-13	2-84E-13	2-80E-13	1-00E-13	1-50E-13	6-04E-13	7-77E-13	3-69E-13	1-08E-13	1-10E-13	4-7-10E-13
49 6F11/2	3-57E-13	7-80E-13	4-75E-13	1-30E-13	2-70E-13	4-93E-13	1-37E-13	6-26E-13	7-36E-13	5-93E-13	1-30E-13
26 6H15/2	1-07E-13	4-20E-13	1-39E-13	7-04E-13	2-29E-13	4-93E-13	1-37E-13	6-26E-13	7-36E-13	5-93E-13	1-30E-13
20 6H13/2	1-29E-13	1-36E-13	8-35E-13	1-66E-11	1-66E-11	4-93E-13	1-37E-13	6-26E-13	7-36E-13	5-93E-13	1-30E-13
14 6H11/2	6-04E-13	3-47E-13	3-53E-13	4-93E-13	4-93E-13	4-93E-13	1-37E-13	6-26E-13	7-36E-13	5-93E-13	1-30E-13
51 6F11/2	7-77E-13	8-97E-13	1-17E-13	1-02E-13	1-02E-13	2-04E-13	5-26E-13	1-34E-13	5-51E-13	9-44E-13	1-01E-13
9 6H 9/2	3-69E-13	5-07E-13	6-26E-13	4-35E-13	4-35E-13	4-35E-13	1-34E-13	5-51E-13	9-44E-13	1-01E-13	4-68E-13
40 6F 9/2	1-08E-13	4-49E-13	5-93E-13	6-75E-13	6-75E-13	6-75E-13	2-01E-13	7-84E-13	1-01E-13	4-70E-13	4-70E-13
60 6F 7/2	7-18E-13	3-46E-13	5-93E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13
5 6H 7/2	1-25E-13	8-63E-13	7-84E-13	6-09E-13	6-09E-13	6-09E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13
42 6F 7/2	7-95E-13	8-63E-13	7-84E-13	6-09E-13	6-09E-13	6-09E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13	1-30E-13
55 4G 5/2	7-54E-13	1-42E-13	6-92E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13
2 6H 5/2	6-16E-13	1-44E-13	6-92E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13
37 6F 5/2	6-59E-13	1-44E-13	6-92E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13
59 4F 3/2	3-13E-13	2-04E-13	2-09E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13
36 6F 3/2	7-78E-13	2-04E-13	2-09E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13
21 6H15/2	1-44E-13	2-04E-13	2-09E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13
31 6H13/2	1-44E-13	2-04E-13	2-09E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13	1-62E-13
15 6H11/2	8-71E-13	2-31E-13	6-74E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13	2-29E-13
18 6H 9/2	2-65E-13	1-44E-13	6-92E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13
14 6H 7/2	8-42E-13	2-37E-13	1-60E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13
62 4G 7/2	9-57E-13	2-37E-13	1-60E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13	2-48E-13
6 6H 7/2	4-61E-13	2-59E-13	6-32E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13
41 6F 7/2	4-50E-13	2-59E-13	6-32E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13
57 4G 5/2	2-56E-13	1-39E-13	6-32E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13
3 6H 5/2	3-97E-13	1-39E-13	6-32E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13	1-63E-13
39 6F 5/2	9-20E-13	2-75E-13	2-68E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13	5-11E-13
36 6H15/2	4-74E-13	1-44E-13	6-92E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13	1-44E-13
24 6H13/2	2-24E-13	1-83E-13	5-25E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13	3-54E-13





FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

[illegible]

TABLE XXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN $2M_u = 1$ AND $2M_u = -1$									
30	23	17	52	12	45	27	19	13	5C
6H15/2	6H13/2	6H11/2	6H11/2	6H11/2	6F 9/2	6H15/2	6H13/2	6H11/2	6H11/2
7.774E-11	5.895E-11	1.658E-04	1.571E-03	5.776E-03	3.308E-03	2.011E-04	5.319E-02	4.066E-04	1.482E-04
5.895E-11	7.774E-11	1.658E-04	1.571E-03	5.776E-03	3.308E-03	2.011E-04	5.319E-02	4.066E-04	1.482E-04
1.871E-04	7.70E-02	4.831E-14	2.537E-02	6.438E-01	9.000E-01	9.067E-02	1.182E-03	7.616E-02	7.152E-02
5.771E-03	1.528E-03	2.537E-02	3.697E-13	5.837E-02	1.967E-03	1.587E-03	1.292E-02	8.652E-02	6.669E-01
5.771E-03	1.528E-03	2.537E-02	3.697E-13	5.837E-02	1.967E-03	1.587E-03	1.292E-02	8.652E-02	6.669E-01
4.5 6F 9/2	3.308E-03	2.722E-03	9.000E-01	1.967E-03	2.865E-02	2.289E-04	1.130E-04	9.362E-02	1.088E-03
27 6H15/2	2.011E-04	6.065E-03	9.000E-01	1.967E-03	2.865E-02	2.289E-04	1.130E-04	9.362E-02	1.088E-03
19 6H13/2	5.319E-02	1.182E-03	1.292E-02	1.437E-03	3.289E-04	2.030E-04	5.570E-12	1.130E-03	2.757E-03
13 6H11/2	4.066E-04	7.616E-02	1.751E-02	5.905E-04	1.225E-02	9.362E-02	1.130E-03	2.757E-03	2.757E-03
50 6F11/2	1.282E-04	4.111E-02	2.178E-02	3.595E-04	1.088E-03	2.757E-03	2.129E-04	2.543E-04	4.644E-14
48 6F 9/2	9.435E-03	1.220E-02	2.178E-02	3.595E-04	1.088E-03	2.757E-03	2.129E-04	2.543E-04	4.644E-14
61 4G 7/2	3.132E-03	1.731E-04	7.529E-02	3.828E-02	5.464E-02	7.436E-01	1.785E-00	5.588E-01	4.615E-01
4 6F 7/2	1.026E-02	1.061E-03	3.677E-04	7.883E-03	2.519E-03	2.720E-04	1.638E-03	1.200E-04	2.715E-01
56 4G 5/2	6.168E-02	2.169E-02	4.030E-03	4.858E-03	1.769E-02	4.937E-03	3.111E-03	1.056E-03	1.291E-01
1 6H 5/2	9.312E-03	5.718E-03	1.094E-03	4.613E-03	1.463E-03	3.529E-01	1.326E-00	1.383E-02	7.140E-00
38 6F 5/2	6.413E-01	1.207E-01	1.697E-00	5.658E-00	1.463E-03	3.529E-01	1.326E-00	1.383E-02	7.140E-00
58 4F 3/2	1.028E-03	1.460E-04	1.507E-03	4.717E-03	1.463E-03	3.529E-01	1.326E-00	1.383E-02	7.140E-00
28 6F 1/2	1.229E-03	8.492E-03	1.108E-04	4.717E-03	1.463E-03	3.529E-01	1.326E-00	1.383E-02	7.140E-00
29 6H15/2	9.470E-04	2.089E-02	1.144E-03	4.677E-04	1.455E-04	2.673E-04	3.291E-04	5.513E-04	3.617E-04
16 6H11/2	5.493E-04	1.086E-02	2.314E-03	8.353E-03	6.013E-03	1.956E-04	8.820E-04	3.089E-04	5.588E-04
53 6F11/2	1.497E-03	1.986E-02	4.211E-03	5.755E-02	8.998E-02	7.591E-03	2.944E-04	8.697E-04	1.568E-04
0 6F 9/2	2.104E-04	8.614E-02	3.110E-03	1.924E-04	2.846E-04	6.866E-04	3.835E-04	9.316E-04	1.038E-04
40 6F 7/2	9.369E-03	5.345E-04	6.721E-02	6.977E-01	1.055E-03	1.829E-04	3.034E-01	9.986E-04	7.101E-04
63 4G 7/2	4.943E-00	6.453E-01	7.444E-04	1.486E-04	3.030E-03	1.829E-04	3.034E-01	9.986E-04	7.101E-04
7 6H 7/2	3.584E-04	1.787E-01	4.304E-04	5.153E-03	2.751E-02	7.092E-01	1.644E-04	7.943E-03	4.652E-03
33 6H15/2	8.905E-03	1.597E-04	1.190E-04	5.182E-02	2.751E-02	7.092E-01	1.644E-04	7.943E-03	4.652E-03

TABLE XXIII.

30	6H15/2	23	6H13/2	22	6H11/2	21	6H9/2	20	6H7/2	19	6H5/2	18	6H3/2	17	6H1/2	16	6H	15	14	13	12	11	10	9	8	7	6	5	4	3	2	1	0
----	--------	----	--------	----	--------	----	-------	----	-------	----	-------	----	-------	----	-------	----	----	----	----	----	----	----	----	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---



TABLE XXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	22	16	51	10	46	63	40	31
	$6H_{13/2}$	$6H_{11/2}$	$6H_{11/2}$	$6H_{9/2}$	$6F_{9/2}$	$6G_{11/2}$	$6H_{11/2}$	$6H_{5/2}$
30 $6H_{15/2}$	3.052E 02 1.504E 04	8.187E 03 1.498E 04	2.104E 03 6.543E 00	9.369E 03 3.584E 04	8.905E 03	3.584E 04	8.405E 03	
23 $6H_{13/2}$	3.052E 02 1.504E 04	8.187E 03 1.498E 04	2.104E 03 6.543E 00	9.369E 03 3.584E 04	8.905E 03	3.584E 04	8.405E 03	
17 $6H_{11/2}$	1.144E 03 2.314E 03	4.211E 03 3.110E 03	5.118E 03 6.721E 00	7.484E 04 4.304E 04	1.190E 04	1.276E 01	1.157E 04	
52 $6H_{11/2}$	5.057E 04 8.353E 03	5.755E 02 1.924E 04	1.526E 03 6.977E 01	1.486E 04 3.153E 03	5.182E 02	3.153E 03	1.597E 04	
12 $6H_9$	4.138E 04 6.013E 03	8.538E 02 2.846E 04	1.729E 04 1.055E 03	3.030E 03 2.391E 04	2.751E 04	2.391E 04	2.751E 04	
45 $6H_9$	4.084E 04 1.956E 04	7.551E 03 6.896E 03	5.045E 02 4.758E 01	1.829E 04 3.982E 03	7.092E 01	3.982E 03	7.092E 01	
27 $6H_{15/2}$	7.082E 03 8.820E 04	2.544E 04 3.835E 04	1.890E 05 9.149E 00	3.034E 01 1.286E 04	1.644E 04	1.286E 04	1.644E 04	
18 $6H_{13/2}$	2.763E 04 3.084E 03	8.447E 04 1.142E 05	4.916E 04 3.379E 01	9.985E 04 1.387E 04	7.943E 03	1.387E 04	7.943E 03	
13 $6H_{11/2}$	1.704E 04 1.786E 04	1.351E 05 2.188E 03	1.038E 04 5.379E 00	7.101E 04 6.519E 04	7.017E 03	6.519E 04	7.017E 03	
50 $6H_{11/2}$	1.608E 04 1.786E 04	1.351E 05 2.188E 03	1.038E 04 5.379E 00	7.101E 04 6.519E 04	7.017E 03	6.519E 04	7.017E 03	
8 $6H_9$	1.787E 04 6.020E 02	4.531E 04 1.691E 03	2.549E 04 1.477E 01	2.709E 04 4.931E 01	5.774E 04	4.931E 01	5.774E 04	
48 $6F_{9/2}$	7.444E 01 3.432E 00	5.042E 02 2.042E 04	1.614E 03 4.246E 02	5.299E 04 4.931E 01	6.019E 01	4.931E 01	6.019E 01	
61 $4G_{7/2}$	7.551E 01 3.432E 00	1.178E 01 6.782E 02	2.952E 02 1.296E 05	1.260E 03 1.103E 05	4.453E 03	1.103E 05	4.453E 03	
4 $6H_7$	5.310E 04 4.894E 03	9.320E 01 3.381E 04	6.018E 03 3.147E 01	4.785E 03 1.522E 03	8.050E 04	1.522E 03	8.050E 04	
43 $6F_{7/2}$	8.684E 02 1.133E 04	2.229E 01 6.331E 02	1.130E 02 5.528E 03	2.127E 03 7.262E 01	1.725E 00	7.262E 01	1.725E 00	
56 $4G_{5/2}$	4.144E 02 6.611E 01	2.289E 01 6.331E 02	1.130E 02 5.528E 03	2.127E 03 7.262E 01	1.725E 00	7.262E 01	1.725E 00	
1 $6H_5$	1.293E 04 5.081E 04	1.046E 03 1.622E 05	1.671E 05 1.933E 02	3.104E 04 1.071E 05	1.694E 03	1.071E 05	1.694E 03	
48 $6F_{5/2}$	8.567E 04 7.559E 03	1.838E 03 4.255E 04	1.509E 04 1.930E 02	6.951E 04 2.704E 02	1.035E 03	2.704E 02	1.035E 03	
58 $4F_{3/2}$	3.396E 01 8.850E 01	1.526E 02 1.671E 03	9.811E 00 5.012E 03	9.120E 00 1.371E 01	1.671E 01	1.371E 01	1.671E 01	
28 $6F_{1/2}$	2.644E 04 9.587E 04	3.514E 04 1.126E 05	1.890E 03 7.101E 04	3.856E 02 2.829E 02	2.331E 04	2.829E 02	2.331E 04	
29 $6H_{15/2}$	1.392E 04 4.789E 03	1.622E 03 1.316E 04	2.533E 02 9.111E 01	1.111E 03 1.840E 03	7.169E 02	1.840E 03	7.169E 02	
22 $6H_{13/2}$	6.878E 12 4.405E 03	2.918E 04 7.032E 03	1.291E 04 3.803E 01	2.895E 03 2.251E 03	3.420E 04	2.251E 03	3.420E 04	
16 $6H_{11/2}$	6.405E 03 3.850E 13	2.195E 04 3.796E 02	1.579E 01 1.863E 01	2.895E 03 2.251E 03	3.420E 04	2.251E 03	3.420E 04	
53 $6H_{11/2}$	2.918E 04 2.195E 02	5.890E 14 2.399E 02	2.920E 02 1.723E 01	4.780E 04 6.381E 03	5.329E 02	6.381E 03	5.329E 02	
10 $6H_9$	7.032E 03 3.796E 02	2.399E 03 4.660E 12	8.411E 02 8.698E 01	3.077E 03 3.106E 04	3.843E 03	3.106E 04	3.843E 03	
46 $6F_{9/2}$	1.291E 04 1.579E 01	2.920E 02 8.411E 02	1.817E 12 1.304E 00	4.319E 04 1.053E 04	1.181E 04	1.053E 04	1.181E 04	
63 $4G_{7/2}$	3.303E 01 1.863E 01	1.729E 01 8.698E 01	1.304E 00 1.053E 04	4.319E 04 1.053E 04	1.181E 04	1.053E 04	1.181E 04	
7 $6H_7$	2.804E 03 2.589E 03	4.780E 04 3.077E 03	4.319E 04 7.637E 02	7.464E 11 1.485E 03	6.377E 03	7.637E 02	6.377E 03	
49 $6F_{7/2}$	7.098E 03 4.251E 03	6.581E 03 3.106E 04	1.053E 04 1.053E 04	1.053E 04 1.053E 04	1.053E 04	1.053E 04	1.053E 04	
33 $6H_{15/2}$	3.102E 03 3.620E 04	5.324E 02 3.843E 03	1.181E 04 2.464E 01	6.377E 03 1.493E 03	4.490E 11	2.464E 01	4.490E 11	

TABLE XXIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_0 = 3$  AND  $2M_0 = 1$

30	23	17	52	12	45	27	19	13	50	8
6H15/2	6H13/2	6H11/2	6H9/2	6H7/2	6F9/2	6H5/2	6H3/2	6H1/2	5C	6H9/2
3.140E 04	7.021E 04	1.910E 03	4.731E 04	1.654E 05	2.679E 04	5.137E 03	1.741E 03	5.961E 01	1.092E 01	2.635E 02
3.589E 03	2.782E 03	4.726E 03	2.421E 04	1.654E 05	5.679E 04	5.137E 03	1.741E 03	5.961E 01	1.092E 01	2.635E 02
6.147E 04	1.481E 04	1.578E 04	2.251E 04	7.031E 04	1.084E 04	2.719E 01	4.494E 01	4.494E 01	1.177E 03	1.073E 04
3.609E 03	2.259E 03	8.466E 03	4.453E 03	2.668E 02	2.133E 03	3.432E 01	1.190E 03	1.190E 03	1.368E 03	5.945E 03
8.132E 03	2.149E 04	1.578E 04	4.453E 03	2.668E 02	1.743E 04	1.423E 04	9.101E 02	4.494E 01	1.368E 03	1.073E 04
6.358E 04	1.679E 04	2.584E 04	9.090E 04	1.015E 05	2.031E 05	2.031E 05	2.031E 05	1.158E 03	1.042E 04	1.026E 04
4.573E 03	1.013E 04	4.716E 03	2.759E 03	1.023E 05	4.673E 03	3.880E 03	1.225E 03	8.296E 03	1.332E 04	4.621E 03
4.131E 03	1.016E 05	1.891E 04	3.731E 02	1.023E 05	4.673E 03	4.137E 03	9.759E 03	1.602E 05	1.251E 02	1.279E 04
3.711E 01	2.428E 04	8.493E 02	5.404E 02	2.039E 03	2.268E 04	1.352E 04	5.018E 04	2.173E 02	1.466E 02	1.165E 05
3.711E 01	2.428E 04	8.493E 02	5.404E 02	2.039E 03	2.268E 04	1.352E 04	5.018E 04	2.173E 02	1.466E 02	1.165E 05
47.6E 9/2	1.571E 03	2.220E 02	5.962E 02	6.937E 01	6.937E 01	1.362E 03	3.286E 04	6.110E 03	1.025E 02	3.415E 02
60.5G 7/2	1.513E 03	1.071E 03	2.220E 02	6.937E 01	6.937E 01	1.362E 03	3.286E 04	6.110E 03	1.025E 02	3.415E 02
42.6E 7/2	1.179E 05	1.988E 03	8.791E 04	3.157E 03	4.320E 04	8.391E 04	1.175E 01	2.912E 02	4.620E 04	7.728E 04
5.6E 7/2	1.818E-01	1.577E 02	6.659E 02	1.348E 02	2.280E 02	1.519E 01	7.113E 02	1.318E 04	4.247E 03	7.736E 03
55.4G 5/2	8.407E 01	2.080E 04	6.424E 04	1.475E 04	1.264E 05	5.650E 02	9.777E 02	2.553E 04	2.570E 00	6.162E-01
2.6E 5/2	1.053E 02	7.825E 04	8.626E 04	1.462E 04	3.214E 03	8.574E 02	9.777E 02	2.553E 04	2.570E 00	6.162E-01
37.6E 5/2	2.534E 01	1.145E 03	2.052E 02	4.259E 01	2.449E 02	1.618E 00	4.096E 00	4.856E 01	4.856E 01	3.477E 04
59.4E 3/2	1.831E 04	1.380E 05	3.681E 03	2.124E 03	3.364E 03	1.255E 04	1.133E 03	1.684E 04	2.114E 03	3.318E 04
36.6E 3/2	2.662E 04	1.931E 04	3.094E 04	6.726E 03	3.593E 03	9.426E 02	1.602E 04	1.534E 04	6.925E 02	1.951E 02
21.6H13/2	3.292E 03	6.099E 03	1.655E 03	1.131E 04	4.566E 03	1.492E 04	4.576E 04	6.925E 02	1.951E 02	6.707E 04
15.6H11/2	3.292E 03	6.099E 03	1.655E 03	1.131E 04	4.566E 03	1.492E 04	4.576E 04	6.925E 02	1.951E 02	6.707E 04
54.6H11/2	1.027E 04	2.109E 04	2.151E 03	5.976E 04	1.227E 04	6.442E 04	1.603E 03	2.344E 03	1.551E 04	9.157E 01
11.6E 9/2	8.129E 03	3.042E 04	1.226E 03	4.016E 02	3.573E 03	1.566E 02	1.102E 03	3.020E 03	9.232E 03	2.74E 03
44.6E 9/2	5.479E 00	1.696E 01	2.762E 01	7.816E 02	1.075E 03	1.566E 02	1.102E 03	3.020E 03	9.232E 03	2.74E 03
62.4G 7/2	1.380E 04	1.990E 03	8.103E 03	2.984E 03	1.705E 03	5.644E 02	1.809E 02	3.458E 04	6.415E 04	1.023E 05
6.6E 7/2	2.734E 04	4.576E 03	6.981E 03	6.403E 03	7.346E 02	7.346E 02	1.236E 05	1.670E 03	6.737E 03	5.231E 03
41.6E 7/2	5.480E 00	1.523E 02	8.444E 02	2.710E 02	6.215E 02	2.365E 01	6.651E 00	7.894E 01	1.073E 03	8.217E 01
57.4G 5/2	4.602E 02	2.659E 03	1.058E 05	1.392E 04	5.785E 03	3.458E 03	1.253E 02	2.457E 04	7.594E 04	4.448E 03
39.6E 5/2	2.597E 04	5.848E 01	2.710E 02	2.008E 02	7.310E 03	2.205E 03	2.068E 04	2.648E 04	9.838E 04	1.055E 04
34.6H15/2	1.503E 04	7.206E 01	6.456E 01	3.733E 03	1.445E 03	8.562E 03	1.625E 03	3.573E 03	4.842E 04	5.326E 03
24.6H13/2	1.503E 04	7.206E 01	6.456E 01	3.733E 03	1.445E 03	8.562E 03	1.625E 03	3.573E 03	4.842E 04	5.326E 03

TABLE XXIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

[illegible]

TABLE XXIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	22	16	53	10	46	63	7	40	33
	6h13/2	6h11/2	6h11/2	6h 9/2	6h 9/2	4G 7/2	4h 7/2	6F 7/2	6h15/2
32 6h15/2	1.059E 03	7.453E 03	1.711E 03	1.498E 04	7.507E 04	3.123E 04	1.537E 03	1.727E 04	6h15/2
25 6h13/2	2.715E 02	2.358E 03	8.716E 03	1.498E 04	7.507E 04	3.123E 04	1.537E 03	1.727E 04	6h15/2
18 6h11/2	9.839E 02	3.172E 01	8.250E 03	1.568E 03	7.679E 03	1.759E 01	2.293E 02	3.466E 03	2.494E 04
49 6h11/2	2.159E 03	3.315E 01	1.712E 02	1.568E 03	7.679E 03	1.759E 01	2.293E 02	3.466E 03	2.494E 04
26 6h15/2	1.765E 04	5.335E 02	8.475E 04	3.598E 03	5.974E 01	1.052E 01	3.514E 01	2.049E 02	6.118E 02
16 6h13/2	2.210E 03	4.553E 03	2.337E 04	3.598E 03	2.049E 01	1.052E 01	3.514E 01	2.049E 02	6.118E 02
51 6h11/2	1.533E 03	2.457E 03	5.315E 02	5.403E 02	2.899E 02	1.026E 01	9.165E 03	1.246E 03	2.607E 03
9 6h 9/2	3.258E 04	2.241E 03	9.040E 02	1.356E 04	5.019E 02	3.375E 01	2.319E 04	7.935E 03	4.067E 03
47 6F 9/2	4.159E 03	2.951E 03	2.389E 03	1.535E 04	1.187E 03	3.447E 02	6.776E 03	6.894E 02	8.401E 03
60 4G 7/2	2.724E 00	1.505E 01	1.066E 03	6.945E 03	3.062E 01	1.534E 03	1.813E 02	1.032E 03	7.636E 04
5 6h 7/2	5.048E 02	4.789E 01	6.617E 01	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03
42 6F 7/2	1.958E 02	1.748E 01	7.403E 01	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03	1.403E 03
55 4G 5/2	3.787E 01	1.566E 04	6.666E 02	8.878E 01	6.485E 00	3.240E 03	8.404E 02	7.455E 01	1.342E 00
32 6F 5/2	4.625E 04	8.016E 01	1.762E 02	2.620E 03	3.426E 02	1.988E 01	2.833E 04	4.057E 03	3.593E 03
58 6F 5/2	4.373E 01	4.343E 01	6.792E 02	2.620E 03	3.426E 02	1.988E 01	2.833E 04	4.057E 03	3.593E 03
36 6F 3/2	4.368E 02	7.151E 01	3.775E 02	6.304E 03	9.331E 02	4.273E 02	3.149E 01	6.220E 00	1.635E 01
31 6h13/2	1.296E 03	1.239E 04	1.155E 04	1.588E 04	1.215E 05	1.279E 03	1.462E 02	2.031E 01	2.017E 04
15 6h11/2	1.296E 03	1.239E 04	1.155E 04	1.588E 04	1.215E 05	1.279E 03	1.462E 02	2.031E 01	2.017E 04
54 6h11/2	5.049E 02	2.852E 03	3.189E 04	4.720E 03	2.696E 03	2.511E 01	2.521E 03	6.291E 04	1.477E 04
11 6F 9/2	7.324E 02	4.003E 03	1.347E 02	9.495E 03	3.765E 02	2.383E 01	2.406E 03	1.589E 04	7.743E 02
44 6F 9/2	8.728E 03	2.687E 02	1.116E 01	5.798E 03	3.015E 03	4.279E 01	1.783E 03	1.982E 03	4.101E 03
62 4G 7/2	8.736E 01	6.477E 00	1.186E 01	1.798E 03	1.846E 04	1.443E 01	5.349E 02	6.822E 02	3.576E 04
6 6h 7/2	1.762E 02	1.041E 04	1.589E 03	1.798E 03	1.846E 04	1.443E 01	5.349E 02	6.822E 02	3.576E 04
41 6F 7/2	3.420E 03	2.174E 04	2.006E 02	7.233E 01	2.925E 01	1.426E 01	2.027E 03	8.252E 03	3.559E 04
51 6F 5/2	2.712E 02	6.251E 02	8.259E 01	3.011E 02	2.819E 00	1.426E 01	2.027E 03	8.252E 03	3.559E 04
44 6F 5/2	4.684E 03	1.672E 04	1.736E 04	1.622E 04	2.469E 03	1.426E 01	2.027E 03	8.252E 03	3.559E 04
33 6F 5/2	4.684E 03	1.672E 04	1.736E 04	1.622E 04	2.469E 03	1.426E 01	2.027E 03	8.252E 03	3.559E 04
34 6h15/2	8.420E 03	1.780E 04	4.364E 04	3.825E 04	7.587E 04	4.443E 01	5.349E 02	6.822E 02	3.576E 04
24 6h13/2	2.009E 04	4.088E 04	6.951E 04	9.492E 04	5.730E 04	2.138E 02	5.109E 04	1.154E 03	7.674E 04



TABLE XXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -3$  AND  $2M_u = 1$

	30	23	17	52	12	45	27	19	13	5C	6H 9/2	E
32 6H15/2	3.972E 04	9.597E 02	2.709E 02	1.091E 04	2.489E 04	4.410E 04	2.951E 03	8.155E 02	1.107E 04	2.580E 04	6.174E 02	
25 6H13/2	1.851E 04	1.081E 03	4.401E 03	2.788E 04	1.584E 03	7.345E 02	2.312E 03	5.847E 03	2.094E 03	1.681E 04	1.151E 01	
18 6H11/2	5.693E 04	6.701E 02	4.551E 03	2.000E 03	1.307E 03	3.025E 02	1.351E 05	6.736E 02	6.060E 03	6.469E 02	1.690E 02	
49 6H11/2	3.599E 03	5.957E 03	3.087E 02	2.391E 02	4.313E 02	8.383E 01	1.774E 04	2.645E 04	1.711E 04	3.528E 02	1.222E 04	
26 6H15/2	4.091E 03	6.828E 04	5.553E 04	1.662E 04	6.076E 04	2.501E 03	1.371E 03	1.373E 05	5.444E 04	4.282E 03	6.132E 04	
20 6H15/2	1.456E 04	1.899E 03	5.703E 03	1.662E 04	3.362E 02	8.898E 02	1.158E 05	8.284E 04	5.203E 04	3.145E 04	2.151E 04	
51 6H11/2	8.523E 03	1.264E 04	3.105E 04	4.439E 02	9.751E 03	4.946E 03	1.404E 04	8.184E 04	5.404E 04	3.934E 02	1.127E 05	
9 6H 9/2	1.384E 02	6.227E 03	1.764E 03	4.114E 04	3.234E 04	1.547E 04	1.679E 04	1.379E 05	1.016E 03	2.319E 03	6.404E 02	
47 6H 9/2	1.757E 04	9.737E 02	2.550E 02	1.726E 01	7.844E 01	1.503E 04	8.635E 03	3.576E 04	7.022E 03	3.364E 03	6.648E 04	
60 4G 7/2	9.894E 01	1.473E 01	4.636E 01	7.202E 01	1.353E 02	1.118E 00	1.910E 02	3.239E 01	1.895E 00	3.919E 00	7.70E 00	
5 6H 7/2	1.130E 04	8.225E 02	6.933E 04	4.914E 04	1.436E 03	5.360E 03	3.584E 04	1.131E 04	4.134E 04	1.595E 04	2.483E 02	
42 6F 7/2	3.028E 04	9.160E 02	3.437E 02	3.855E 03	5.569E 03	4.869E 02	8.803E 04	4.937E 03	9.446E 04	8.762E 03	6.628E 04	
55 4G 5/2	1.777E 02	1.268E 04	2.368E 04	1.875E 04	4.468E 04	2.867E 04	4.040E 02	3.264E 04	4.504E 04	4.509E 03	1.581E 05	
32 6H 5/2	1.531E 04	1.085E 03	1.303E 03	3.145E 03	5.719E 03	2.911E 02	1.555E 04	2.731E 05	4.486E 03	3.760E 03	1.529E 03	
59 6F 3/2	1.530E 04	1.099E 02	1.637E 01	3.144E 03	5.719E 03	2.911E 02	1.555E 04	2.731E 05	4.486E 03	3.760E 03	1.529E 03	
36 6F 3/2	1.534E 04	2.986E 04	1.036E 04	8.127E 03	2.153E 04	2.895E 02	2.582E 03	7.068E 04	3.358E 04	6.316E 03	4.161E 04	
31 6H15/2	4.201E 03	8.865E 04	5.002E 04	2.750E 04	2.345E 04	2.113E 05	1.684E 04	1.168E 03	3.462E 03	5.362E 03	4.132E 04	
21 6H13/2	7.837E 03	2.615E 04	8.069E 03	1.749E 04	4.728E 04	3.735E 04	4.937E 04	2.205E 04	4.600E 03	6.850E 04	2.623E 03	
15 6H11/2	4.449E 04	6.412E 02	3.115E 04	9.016E 04	2.833E 03	1.598E 04	1.854E 04	3.213E 03	3.289E 03	1.849E 04	2.30E 03	
54 6H11/2	2.457E 03	3.161E 04	1.066E 04	2.107E 01	7.141E 04	2.990E 03	9.382E 04	5.302E 04	4.209E 04	1.559E 02	3.456E 04	
11 6H 9/2	8.462E 03	2.767E 03	5.287E 02	1.114E 04	2.622E 03	4.803E 04	2.589E 04	1.728E 04	1.067E 04	2.055E 05	1.02E 05	
44 6F 9/2	6.526E 04	1.156E 03	2.887E 03	3.660E 03	4.671E 04	4.491E 04	4.664E 04	8.548E 04	9.332E 01	1.455E 03	1.395E 03	
62 4G 7/2	3.537E 01	5.057E 00	3.911E 01	6.434E 00	4.951E 00	3.162E 00	1.566E 01	6.057E 01	7.064E 01	8.507E 01	6.710E 02	
6 6F 7/2	4.271E 02	6.029E 02	2.037E 02	1.752E 03	5.028E 03	1.111E 03	1.111E 03	6.836E 04	3.443E 04	7.822E 04	1.004E 04	
8 6F 7/2	1.722E 01	6.029E 02	2.037E 02	1.752E 03	5.028E 03	1.111E 03	1.111E 03	6.836E 04	3.443E 04	7.822E 04	1.004E 04	
51 4G 5/2	1.386E 01	6.071E 02	3.421E 02	1.562E 02	1.439E 02	6.944E 00	1.818E 00	1.182E 03	1.594E 02	7.909E 01	1.13E 03	
3 6H 5/2	3.395E 04	1.116E 05	5.368E 04	2.850E 03	5.916E 03	1.043E 03	1.741E 03	2.878E 04	4.587E 04	2.045E 04	1.370E 03	
39 6F 5/2	3.395E 04	1.116E 05	5.368E 04	2.850E 03	5.916E 03	1.043E 03	1.741E 03	2.878E 04	4.587E 04	2.045E 04	1.370E 03	
34 6H15/2	1.545E 04	4.517E 04	1.156E 05	9.576E 03	4.942E 04	1.076E 04	5.035E 03	1.104E 05	3.688E 04	1.742E 04	2.051E 03	
24 6H13/2	1.741E 05	3.154E 03	2.413E 03	9.411E 04	9.507E 04	3.097E 04	5.313E 04	3.804E 03	1.352E 03	8.496E 03	4.625E 03	

FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)63

TABLE XXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Sm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	22	16	53	10	46	63	7	40	33
	6H13/2	6H11/2	6F11/2	6H9/2	6F9/2	4G7/2	4G7/2	4G7/2	6H15/2
32 6H15/2	1.509E 05	4.465E 02	2.522E 03	1.293E 04	3.592E 04	1.183E 02	1.094E 04	9.625E 04	1.518E 03
25 6H13/2	8.482E 03	5.839E 03	1.485E 04	7.649E 04	7.758E 04	3.501E 01	1.032E 05	7.350E 03	3.001E 03
18 6H11/2	1.013E 04	1.955E 04	6.301E 02	7.822E 04	7.758E 04	2.247E 00	2.589E 04	1.597E 04	4.528E 04
59 6H11/2	9.738E 04	2.595E 03	8.377E 03	4.005E 04	1.302E 04	1.680E 01	1.195E 03	7.531E 04	1.292E 03
26 6H11/2	2.014E 04	2.122E 04	1.681E 05	3.450E 04	4.229E 04	9.229E 00	1.035E 05	1.882E 03	2.087E 05
14 6H13/2	4.037E 03	1.159E 05	8.020E 04	1.848E 02	7.194E 02	2.172E 01	3.411E 04	3.945E 04	1.032E 04
51 6H11/2	9.162E 03	5.487E 04	9.761E 01	9.496E 03	9.411E 01	7.870E 01	1.611E 04	7.017E 02	8.370E 03
9 6H9/2	2.426E 04	1.384E 03	1.373E 04	5.150E 04	4.087E 04	2.900E 02	4.140E 03	6.932E 03	1.117E 05
47 6F9/2	2.574E 04	1.857E 03	3.893E 02	1.385E 04	4.988E 03	2.318E 02	1.672E 04	3.840E 02	2.288E 04
60 4G7/2	7.775E 00	9.063E 00	8.303E 00	4.966E 02	2.183E 02	2.179E 02	1.595E 01	7.401E 03	2.588E 04
5 6H7/2	3.545E 04	1.666E 04	4.241E 03	2.165E 04	6.308E 04	3.750E 04	1.561E 04	1.768E 04	1.042E 04
42 6H7/2	2.314E 03	1.528E 04	7.813E 02	6.170E 04	6.308E 04	3.750E 04	1.561E 04	1.768E 04	1.042E 04
55 4G5/2	4.372E 01	1.528E 04	7.813E 02	6.170E 04	6.308E 04	3.750E 04	1.561E 04	1.768E 04	1.042E 04
37 6H7/2	1.367E 04	6.785E 04	2.960E 04	5.214E 04	9.445E 04	3.157E 03	1.048E 03	4.447E 01	3.697E 00
59 4F3/2	1.027E 03	8.930E 01	1.611E 02	5.587E 01	6.880E 01	2.225E 01	3.020E 03	2.253E 04	2.320E 04
36 6F3/2	9.184E 04	1.145E 03	7.049E 02	3.350E 04	2.201E 04	3.776E 00	1.537E 02	1.974E 04	1.217E 04
31 6H15/2	8.554E 02	3.007E 03	1.294E 04	2.398E 04	2.933E 04	3.776E 00	1.537E 02	1.974E 04	1.217E 04
21 6H13/2	1.741E 04	1.542E 04	5.516E 03	3.089E 01	1.867E 02	2.576E 01	2.046E 03	1.136E 03	5.145E 01
15 6H11/2	1.324E 04	4.706E 04	4.448E 02	2.061E 03	4.867E 02	1.360E 01	5.046E 03	1.136E 03	5.145E 01
54 6H11/2	4.381E 04	1.142E 03	3.408E 02	1.582E 04	1.040E 04	9.264E 01	3.542E 03	8.119E 02	1.020E 04
11 6H9/2	1.503E 04	6.348E 02	1.371E 01	7.766E 02	1.502E 04	2.360E 02	9.003E 02	2.283E 02	3.829E 01
44 6F9/2	1.503E 04	6.348E 02	1.371E 01	7.766E 02	1.502E 04	2.360E 02	9.003E 02	2.283E 02	3.829E 01
62 4G7/2	4.191E 02	1.133E 04	2.324E 03	9.460E 02	4.597E 04	6.266E 00	7.026E 04	4.610E 03	7.567E 02
41 6F7/2	1.094E 01	4.063E 03	1.489E 03	2.410E 03	1.184E 04	6.266E 00	7.026E 04	4.610E 03	7.567E 02
47 6F7/2	3.686E 01	1.633E 02	3.088E 01	4.599E 01	9.115E 00	7.777E 03	3.832E 01	5.819E 00	4.249E 01
3 6H5/2	1.827E 03	4.664E 04	2.060E 04	2.648E 03	1.692E 04	1.777E 03	3.832E 01	5.819E 00	4.249E 01
39 6F5/2	9.543E 03	7.947E 03	4.588E 03	2.514E 03	7.430E 00	5.116E 00	2.408E 02	1.408E 03	9.129E 04
34 6H15/2	2.202E 04	4.241E 02	9.274E 02	2.220E 04	3.129E 04	4.448E 01	1.726E 03	1.308E 01	2.584E 03
24 6H13/2	1.448E 03	6.976E 01	2.091E 04	2.511E 02	6.957E 01	1.845E 00	3.323E 02	2.156E 03	8.952E 03

TABLE XXVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

EU IN LiYF <sub>4</sub> . SCALED BKM OF ND LiYF <sub>4</sub> FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.																																		
INIT. BKM AND CENTROIDS. Q = -0.000																																		
431.000 = 320      -759.000 = 840      932.000 = 844      -20.700 = 860      843.000 = 864      16.200 = 864																																		
7F 0	7F 1	7F 2	7F 3	7F 4	7F 5	7F 6	5D 0	5D 1	5D 2	5D 3	5D 4	1 7F 0	2 7F 1	3 7F 2	4 7F 3	5 7F 4	6 7F 5	7 7F 6	8 7F 7	9 7F 8	10 7F 9													
17.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715.0	2886.0	3924.0	4999.0	5D 0	17214.0	18970.0	21444.0	24320.0	25300.0	98.6	0	-14.6	0.0	319.8	431.8	876.1	969.2	1137.3	1186.3	1838.2	1850.6	1890.1	1937.9	2024.9	2581.7	2795.5	2854.8	2900.3	2950.0	2991.0	3057.9
32.0	332.0	1066.0	1715																															



TABLE XXVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS  
FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

FREE ION	PCT	PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
38 50 0	3	99.9	0	17208.6	0.0
39 50 1	3	100.0	2	18956.0	0.0
40 50 1	3	100.0	0	18993.2	0.0
41 50 2	3	100.0	4	21405.5	0.0
42 50 2	3	100.0	0	21431.4	0.0
43 50 2	3	99.9	2	21455.0	0.0
44 50 2	3	99.9	4	21463.9	0.0
45 50 3	3	100.0	2	24302.2	0.0
46 50 3	3	99.9	4	24311.6	0.0
47 50 3	3	99.9	4	24312.1	0.0
48 50 3	3	100.0	0	24312.1	0.0
49 50 3	3	100.0	2	24350.0	0.0
50 5L 6		99.9	4	25094.1	0.0
51 5L 6		100.0	2	25109.5	0.0
52 5L 6		100.0	0	25124.7	0.0
53 5L 6		100.0	4	25186.4	0.0
54 5L 6		100.0	4	25187.7	0.0
55 5L 6		99.9	2	25366.5	0.0
56 5L 6		99.9	0	25402.8	0.0
57 5L 6		100.0	2	25490.4	0.0
58 5L 6		100.0	4	25494.0	0.0
59 5L 6		100.0	0	25497.7	0.0

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $\text{Nd}^{3+}$  in  $\text{LiYF}_4$  by the  $\rho_k(\text{Eu})/\rho_k(\text{Nd})$  ratios from table II.

TABLE XXVII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 4$  AND  $2M_u = 2$

	55	32	23	51	35	21	14	45	11	43	5
	5L 6	7F 6	7F 5	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	5D 3	3 7F 3	5D 2	3 7F 2
53 5L 6	1.003E 04	8.320E 00	2.104E 01	1.791E 04	2.309E 01	6.740E 01	4.715E 01	1.264E 01	7.146E 00	7.919E 00	4.496E-01
36 7F 6	2.784E 00	5.179E 02	1.511E 03	1.173E 01	9.241E 03	6.923E 01	9.839E 03	3.119E-01	4.874E 03	1.211E-02	1.403E 02
50 5L 6	8.213E 03	2.840E 00	9.824E 00	6.074E 03	5.912E-01	4.582E 01	4.998E 02	6.469E 01	3.627E 01	3.017E 04	6.781E 00
28 7F 6	5.752E 00	2.203E 03	2.632E 04	1.247E 00	7.815E 03	1.338E 03	2.394E 03	5.166E-02	4.612E 03	8.247E 00	4.486E 04
20 7F 5	3.762E 01	6.432E 02	4.406E 04	4.009E 01	1.348E 03	3.838E 03	5.511E 04	4.296E 01	5.553E 04	8.384E 00	2.091E 04
16 7F 4	4.755E 02	1.638E 03	3.833E 04	7.486E 01	1.471E 04	4.680E 04	1.016E 05	1.601E 00	2.581E 04	1.484E 01	3.314E 03
47 5D 3	2.920E 03	2.076E 00	1.541E 01	1.939E 03	5.195E 00	3.054E 00	8.179E 00	5.538E 02	2.709E 00	2.477E 02	4.742E 01
8 7F 3	1.064E 02	3.778E 00	1.480E 03	1.537E 02	1.126E 05	3.885E 04	6.475E 04	1.091E 01	3.036E 03	5.447E 01	6.005E 03
41 5D 2	1.941E 04	8.341E 00	3.095E 01	4.528E 02	6.687E 00	4.328E 00	1.023E 01	1.020E 03	9.223E 01	2.135E 02	9.536E 00
4 7F 2	1.044E 00	7.265E 04	3.102E 03	9.430E 00	9.196E 02	4.433E 04	4.988E 03	1.760E 01	1.698E 03	3.369E 01	1.759E 03
58 5L 6	1.569E 04	1.375E-02	2.575E 02	1.687E 03	1.306E 01	3.989E-01	1.918E 01	1.006E 03	1.887E 02	8.713E 03	1.846E-01
33 7F 6	1.466E 00	1.403E 03	1.563E 04	1.196E 00	4.753E 03	1.726E 03	7.440E 03	3.160E-02	5.973E 02	1.431E 01	8.733E 04
17 7F 5	1.573E 01	4.283E 03	3.057E 04	1.073E 02	4.036E 03	1.895E 03	1.395E 04	5.210E 00	1.567E 04	3.681E 01	6.133E 04
7 7F 4	5.613E 02	4.156E 03	2.027E 04	2.369E 02	3.255E 03	4.411E 04	1.298E 04	1.099E 00	6.116E 02	1.261E 01	1.964E 04
46 5D 3	2.910E 03	9.801E-01	1.398E 01	1.785E 03	4.081E 00	2.337E 01	1.638E 01	8.854E 02	1.185E 01	4.932E 01	8.253E 00
12 7F 3	1.811E 02	5.031E 04	3.521E 04	1.154E 02	9.200E 03	1.117E 04	6.880E 02	2.984E 01	1.194E 04	1.885E 01	5.421E 03
44 5D 2	8.952E 03	1.329E 01	6.671E 00	2.230E 04	4.825E-01	3.037E 01	8.746E 00	1.341E 02	3.359E 01	2.119E 02	2.626E 01
6 7F 2	1.445E 01	2.725E 04	1.123E 03	1.307E 00	3.466E 04	7.931E 04	3.047E 03	7.784E 01	1.285E 04	2.105E 01	8.210E 02
54 5L 6	3.652E 04	4.022E 01	5.474E 01	9.671E 03	1.088E 00	6.103E 01	1.206E 02	7.193E 01	4.355E 00	3.851E 02	7.990E-01
37 7F 6	1.950E 01	1.053E 04	3.222E 04	8.015E 00	2.338E 03	2.849E 02	1.774E 04	1.955E-01	9.109E 03	1.570E-02	2.073E 02

TABLE XXVII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	39	50	1	3	7F	1	2	57	5L	6	29	7F	6	26	7F	5	18	7F	4	49	5C	3	3	7F	3	9
53 5L 6	8.440E	01	6.303E	00	3.659E	04	2.353E	01	6.523E	01	6.523E	01	6.523E	01	6.523E	01	3.234E	01	3.234E	02	2.961E	02	1.336E	01	1.336E	01
36 7F 6	1.547E	-01	1.705E	01	3.090E	01	7.563E	03	3.652E	04	3.652E	04	3.652E	04	3.652E	04	4.060E	04	4.060E	04	6.269E	-01	1.314E	04	1.314E	04
50 5L 6	7.013E	03	4.561E	02	1.454E	03	8.188E	00	1.598E	01	1.598E	01	1.598E	01	1.598E	01	3.591E	02	8.054E	02	2.375E	01	2.375E	01	2.375E	01
28 7F 6	1.858E	02	2.168E	05	1.184E	00	3.067E	02	7.584E	03	7.584E	03	7.584E	03	7.584E	03	2.004E	02	1.254E	-01	1.055E	04	1.055E	04	1.055E	04
20 7F 5	5.069E	01	3.436E	04	7.623E	-01	1.880E	03	1.498E	04	1.498E	04	1.498E	04	1.498E	04	1.756E	02	3.861E	00	6.613E	04	6.613E	04	6.613E	04
16 7F 4	2.562E	01	3.866E	03	2.157E	01	5.442E	03	3.014E	04	3.014E	04	3.014E	04	3.014E	04	5.796E	01	8.774E	-01	2.704E	04	2.704E	04	2.704E	04
47 5C 3	4.635E	01	3.562E	01	1.504E	02	1.182E	00	7.764E	00	7.764E	00	7.764E	00	7.764E	00	2.136E	01	3.434E	02	2.675E	01	2.675E	01	2.675E	01
8 7F 3	1.730E	01	1.009E	03	2.235E	00	2.694E	03	1.339E	04	1.339E	04	1.339E	04	1.339E	04	3.122E	04	2.080E	01	5.243E	02	5.243E	02	5.243E	02
41 5C 2	2.924E	01	5.713E	-01	8.072E	03	9.420E	00	1.090E	01	1.090E	01	1.090E	01	1.090E	01	6.877E	00	5.992E	01	3.154E	01	3.154E	01	3.154E	01
4 7F 2	2.225E	-01	9.560E	00	5.594E	00	2.212E	05	4.812E	03	4.812E	03	4.812E	03	4.812E	03	1.236E	03	2.037E	00	3.827E	03	3.827E	03	3.827E	03
58 5L 6	8.747E	04	5.156E	03	4.084E	02	1.836E	00	2.785E	01	2.785E	01	2.785E	01	2.785E	01	4.102E	01	3.719E	02	5.942E	01	5.942E	01	5.942E	01
33 7F 6	1.501E	01	2.251E	04	2.399E	00	7.485E	02	3.990E	03	3.990E	03	3.990E	03	3.990E	03	3.661E	02	2.310E	00	1.997E	04	1.997E	04	1.997E	04
27 7F 5	1.562E	00	1.239E	04	3.930E	-01	1.120E	03	1.763E	04	1.763E	04	1.763E	04	1.763E	04	4.640E	03	1.597E	01	3.178E	04	3.178E	04	3.178E	04
17 7F 4	1.452E	02	8.578E	03	4.810E	01	1.889E	02	7.927E	03	7.927E	03	7.927E	03	7.927E	03	7.428E	03	5.759E	00	1.350E	03	1.350E	03	1.350E	03
46 5C 3	5.381E	02	3.752E	01	9.958E	01	2.604E	00	1.708E	01	1.708E	01	1.708E	01	1.708E	01	1.764E	01	4.035E	02	3.343E	01	3.343E	01	3.343E	01
12 7F 3	7.536E	01	6.067E	03	1.535E	01	1.986E	04	1.375E	04	1.375E	04	1.375E	04	1.375E	04	1.507E	03	1.968E	01	2.385E	03	2.385E	03	2.385E	03
44 5C 2	4.359E	01	8.066E	-02	6.541E	04	4.009E	01	1.260E	01	1.260E	01	1.260E	01	1.260E	01	1.087E	01	1.087E	01	3.970E	02	2.962E	00	2.962E	00
6 7F 2	2.772E	00	2.036E	01	2.153E	-01	1.291E	04	2.575E	04	2.575E	04	2.575E	04	2.575E	04	8.986E	01	6.392E	00	1.089E	03	1.089E	03	1.089E	03
54 5L 6	1.576E	02	1.265E	01	1.997E	04	1.913E	01	5.162E	01	5.162E	01	5.162E	01	5.162E	01	2.287E	02	2.051E	02	6.885E	00	6.885E	00	6.885E	00
37 7F 6	5.510E	-02	1.414E	02	1.666E	01	4.221E	03	1.128E	04	1.128E	04	1.128E	04	1.128E	04	2.950E	04	6.065E	-01	6.178E	03	6.178E	03	6.178E	03

TABLE XXVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2\text{M}\mu = 2$  AND  $2\text{M}\mu = 0$

	59	30	24	19	52	34	22	13	48	10	42
	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	5D 3	7F 3	5D 2
55 5L 6	1.730E 03	9.343E-01	2.838E 01	3.680E 01	3.176E 03	8.423E 03	1.880E 00	1.314E 00	2.112E 02	1.034E 01	3.918E 02
32 7F 6	8.982E-01	2.333E 03	1.559E 03	7.163E 03	4.576E 03	3.013E 00	6.703E 03	2.078E 03	6.938E-01	3.660E 04	3.562E-01
23 7F 5	2.742E 01	2.642E 03	3.844E 02	3.148E 02	1.678E 01	9.632E 03	2.739E 03	2.249E 04	3.566E 00	2.665E 03	2.507E 01
51 5L 6	1.566E 03	1.664E 01	2.540E 01	4.478E 02	5.011E 03	1.479E 03	2.810E-01	4.353E 01	2.130E 03	1.640E 02	1.632E 03
35 7F 6	3.517E 00	4.424E 02	9.385E 03	1.243E 02	9.689E-01	1.169E 03	1.554E 03	3.466E 03	1.854E-01	8.540E 03	5.667E-02
21 7F 5	1.342E 01	5.546E 03	1.276E 03	4.380E 03	1.387E 01	5.938E 03	1.627E 04	8.323E 04	1.656E 01	4.343E 04	3.283E 01
14 7F 4	6.434E 01	3.777E 02	1.015E 04	3.948E 03	4.845E 02	2.418E 02	8.009E 02	1.091E 05	1.040E 00	4.856E 04	1.236E 01
45 5D 3	5.159E 02	3.886E 00	1.975E 00	2.370E 00	2.768E 03	5.439E-02	5.416E 00	3.490E 01	7.188E 02	4.709E 00	1.271E 01
11 7F 3	1.527E 02	6.903E 04	3.737E 04	2.056E 03	2.926E 02	9.917E 03	2.129E 04	6.038E 03	2.062E 01	6.738E 03	2.492E 01
43 5C 2	1.543E 04	8.068E 00	5.344E 00	3.033E 00	1.017E 04	1.351E 01	4.167E 01	2.328E 00	8.814E 01	7.794E 01	6.037E 01
5 7F 2	1.314E-01	1.447E 03	4.527E 04	7.971E 03	9.027E 00	6.760E 04	9.945E 04	5.248E 02	2.542E 01	6.771E 03	1.610E 02
39 5D 1	2.984E 03	1.049E 02	1.655E 01	8.5C9E 01	2.004E 03	1.811E 00	1.709E 00	5.025E 01	1.821E 02	2.682E 01	7.992E 01
2 7F 1	8.031E 02	4.897E-01	1.024E 01	4.132E 02	1.262E 04	3.324E 01	3.709E 03	7.354E 03	1.846E 03	5.698E 03	1.386E 00
57 5L 6	2.708E-02	2.813E 03	1.473E 04	3.671E 04	9.108E-01	8.616E 02	5.305E 01	3.711E 04	3.334E-01	2.643E 02	1.153E 04
29 7F 6	1.541E 01	3.476E 03	1.536E 04	1.370E 04	8.086E 01	2.603E 03	8.217E 03	2.026E 03	2.617E 00	1.884E 03	6.553E 00
26 7F 5	1.765E 01	2.745E 04	2.786E 04	4.680E 04	4.113E 02	1.361E 04	1.358E 03	3.060E 03	2.167E 01	5.983E 04	2.855E-01
18 7F 4	2.868E 03	7.134E 00	1.280E 01	2.906E 01	9.654E 02	3.830E-02	1.308E 01	5.621E 00	3.289E 01	1.183E 01	4.162E 02
49 5C 3	3.638E 02	4.836E 04	4.658E 04	4.935E 04	1.989E 01	3.919E 03	1.216E 05	2.106E 04	1.234E 01	8.674E 02	8.925E 01
9 7F 3											



TABLE XXVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$  (CONT'D)

	7	40	3	38	1	56	31	25	15
	7F 2	5D 1	3	5D 0	3	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4
55 5L 6	2.714E 00	2.638E 03	1.775E 02	1.020E 04	6.713E 02	8.797E 02	5.716E 00	4.219E 01	1.396E 02
32 7F 6	2.302E 02	2.856E 01	5.737E 04	4.342E 01	2.113E 04	1.075E 00	2.654E 02	3.915E 03	3.332E 04
23 7F 5	4.546E 04	7.496E 00	1.042E 04	1.555E 00	1.116E 02	2.725E 01	8.282E 03	9.366E 03	3.717E 03
51 5L 6	2.569E 00	1.744E 04	1.145E 03	5.412E 03	3.546E 02	5.933E 03	4.019E 01	5.136E 01	8.341E 02
35 7F 6	7.164E 02	1.601E 01	1.634E 04	7.518E 01	1.685E 03	8.816E 00	1.911E 03	9.689E 03	3.856E 02
21 7F 5	5.040E 04	1.674E 01	1.658E 04	2.724E 01	3.593E 03	9.389E 01	5.871E 02	2.892E 03	2.386E 04
14 7F 4	4.137E 02	3.903E 01	1.316E 03	8.745E 01	1.360E 04	6.069E 01	2.606E 03	4.053E 04	4.759E 04
45 5D 3	1.010E 01	2.024E 02	8.029E 01	1.688E 00	1.333E 01	4.541E 02	2.084E 00	3.330E 00	1.786E 01
11 7F 3	1.668E 03	1.412E 02	8.030E 03	1.257E 00	6.130E 01	2.126E 01	2.934E 03	3.133E 04	5.569E 03
43 5D 2	6.369E 01	1.808E 01	1.518E 01	8.938E 01	2.062E 01	2.921E 04	7.903E 00	5.489E 00	5.443E 00
5 7F 2	7.788E 03	1.081E 01	9.597E 01	2.581E 01	4.490E 02	1.988E 01	5.545E 04	1.995E 04	9.789E 01
39 5D 1	2.900E 00	3.678E 01	1.284E 01	1.563E 00	3.076E 01	2.773E 04	7.315E 01	1.297E 01	2.250E 01
2 7F 1	9.069E 01	1.842E 01	3.539E 02	4.822E 01	1.731E 00	1.735E 03	6.861E 04	2.897E 03	1.376E 03
57 5L 6	8.972E 01	1.653E 04	9.009E 02	3.321E 05	2.060E 04	3.891E 03	6.879E 01	1.690E 01	3.048E 01
29 7F 6	1.606E 04	2.565E 01	2.490E 04	3.082E 02	2.105E 05	6.051E 01	1.911E 03	8.777E 03	1.095E 04
26 7F 5	4.624E 04	8.562E 01	8.092E 04	2.166E 00	2.944E 02	2.541E 01	6.009E 03	2.605E 03	4.654E 04
18 7F 4	2.241E 04	6.778E 01	1.577E 03	2.546E 02	1.125E 04	2.211E 02	8.195E 03	3.501E 03	5.146E 03
49 5D 3	8.534E 01	5.203E 01	1.095E 01	1.375E 01	3.386E 01	1.355E 02	3.122E 00	1.415E 01	1.143E 01
9 7F 3	4.874E 03	3.289E 01	3.210E 03	1.089E 01	2.327E 02	1.708E 01	3.529E 03	4.311E 04	1.948E 04

TABLE XXIX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -2$  AND  $2M_u = 2$

	55	32	23	51	35	21	14	45	11	43	5
55 5L 6	2.103E	03 1.162E	01 1.001E	02 4.319E	03 5.402E-01	1.147E	02 3.554E	01 2.241E	02 2.586E	01 1.356E	03 9.886E
32 7F 6	1.162E	01 5.588E	03 9.232E	03 1.300E	01 5.725E	02 2.870E	03 1.832E	04 1.507E	00 2.419E	04 1.705E	01 1.011E
23 7F 5	1.001E	02 9.232E	03 3.307E	04 2.079E	01 1.239E	03 5.964E	03 3.197E	03 2.629E	00 2.052E	04 2.029E-01	4.095E
51 5L 6	4.819E	03 1.300E	01 2.079E	01 2.579E	04 5.457E	00 8.505E-01	1.193E	03 2.087E	03 2.711E	02 3.846E	04 1.601E
35 7F 6	5.402E-01	5.725E	02 1.239E	03 5.457E	00 8.505E	01 2.394E	02 4.119E	04 9.910E-02	1.478E	03 6.974E	00 4.490E
21 7F 5	1.147E	02 2.870E	03 5.964E	03 8.990E-01	2.394E	02 5.610E	04 4.340E	03 5.002E	00 2.212E	03 6.517E	00 4.050E
14 7F 4	3.554E	01 1.832E	04 3.197E	03 1.193E	03 4.119E	04 4.340E	03 2.447E	05 3.772E-01	4.963E	04 1.705E	00 2.788E
45 5C 3	2.241E	02 1.507E	00 2.629E	00 2.052E	04 2.711E	02 1.478E	03 4.963E	04 4.993E	01 1.375E	04 8.653E	00 4.324E
11 7F 3	2.586E	01 2.419E	04 2.052E	04 2.079E	03 5.910E-02	5.002E	00 3.772E-01	2.085E	03 4.993E	01 1.375E	04 8.653E
43 5C 2	1.356E	03 1.705E	01 2.029E-01	3.646E	04 6.973E	00 6.517E	00 1.709E	00 4.884E	01 8.653E	00 4.150E	01 1.687E
5 7F 2	9.886E	00 1.011E	05 4.095E	04 1.601E	01 4.390E	04 4.050E	03 2.748E	03 7.340E	00 4.324E	02 1.687E	01 1.473E
39 5C 1	3.607E	03 8.453E-01	3.280E	00 5.664E	03 3.584E	00 1.741E	01 3.967E	01 1.239E	02 8.706E-01	1.304E	01 3.853E
2 7F 1	2.390E	02 1.215E	02 1.913E	03 3.666E	02 5.456E	00 1.675E	04 2.532E	03 8.029E	00 4.316E	02 2.397E	00 5.964E
57 5L 6	4.895E	03 1.302E-01	1.930E	02 6.685E	03 4.597E	00 1.758E	00 1.866E	02 2.707E	03 4.775E	00 7.705E	04 1.545E
29 7F 6	2.564E	00 7.972E	02 2.149E	04 3.343E	01 3.323E	03 5.108E	03 2.556E	03 2.707E	00 4.775E	02 2.847E	00 1.234E
26 7F 5	4.318E	01 5.114E	03 1.840E	03 1.750E	02 2.370E	04 6.304E	03 4.684E	02 2.847E	00 1.234E	04 2.329E	00 1.078E
14 7F 4	4.703E	02 2.764E	04 1.811E	04 4.962E	01 7.009E	03 2.067E	04 2.079E	03 1.379E	01 1.710E	04 7.769E	00 2.361E
49 5L 3	1.429E	03 1.689E	00 5.167E	00 1.662E	03 2.460E-01	2.130E	00 9.315E	00 5.568E	01 5.735E-01	1.307E	02 8.105E
9 7F 3	3.247E	01 2.094E	04 2.094E	03 1.388E	01 1.934E	02 2.405E	05 4.142E	02 3.240E	00 3.970E	03 1.102E	01 2.435E

TABLE XXIX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	39	2	57	29	26	18	49	9								
	50 1	3	7F 1	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	50 3	3	7F 3						
55 5L 6	3.407E	03	2.330E	02	4.395E	03	2.569E	00	4.312E	01	9.703E	02	1.429E	03	3.247E	01
32 7F 6	8.453E	-01	1.215E	02	1.302E	-01	7.972E	02	5.114E	03	2.764E	04	1.689E	00	2.094E	04
23 7F 5	3.280E	00	1.913E	03	1.930E	02	2.149E	04	1.840E	03	1.811E	04	5.167E	00	2.094E	03
51 5L 6	5.664E	03	3.606E	02	6.685E	03	3.349E	01	1.750E	02	4.962E	01	1.602E	03	1.388E	01
35 7F 6	3.584E	00	5.456E	03	4.597E	00	3.323E	03	2.370E	04	7.009E	03	2.460E	-01	1.934E	02
21 7F 5	1.741E	01	1.675E	04	1.758E	00	5.108E	03	6.304E	03	2.067E	04	2.130E	00	2.405E	05
14 7F 4	3.767E	01	2.532E	03	1.866E	02	2.556E	03	4.684E	02	2.073E	03	9.315E	00	4.142E	02
45 5L 3	1.239E	02	8.029E	00	2.707E	03	4.775E	00	2.847E	00	1.379E	01	5.568E	01	3.240E	00
11 7F 3	8.708E	-01	4.316E	02	4.074E	02	7.705E	04	1.234E	04	1.710E	04	5.735E	-01	3.970E	03
43 5C 2	1.304E	01	2.397E	00	6.567E	03	1.545E	00	2.329E	00	7.769E	00	1.307E	02	1.102E	01
5 7F 2	3.853E	00	5.964E	02	1.094E	-01	7.980E	02	1.078E	05	2.361E	04	8.105E	00	2.435E	03
39 5C 1	1.495E	02	1.071E	01	1.241E	05	2.802E	02	2.868E	01	1.894E	01	7.624E	01	3.936E	01
2 7F 1	1.071E	01	2.287E	03	7.279E	03	3.546E	05	3.399E	04	7.688E	02	9.781E	00	3.149E	03
57 5L 6	1.241E	05	7.279E	03	1.294E	03	1.745E	00	2.663E	01	1.374E	00	1.164E	03	2.197E	02
29 7F 6	2.802E	02	3.546E	05	1.745E	00	8.238E	02	3.859E	02	5.097E	-01	7.544E	-01	1.716E	04
26 7F 5	2.868E	01	3.399E	04	2.663E	01	3.859E	02	5.698E	04	8.697E	01	5.208E	00	3.804E	03
18 7F 4	1.894E	01	7.688E	02	1.374E	00	5.097E	-01	8.697E	01	4.983E	04	7.626E	00	8.756E	04
49 5C 3	7.624E	01	9.781E	00	1.164E	03	7.544E	-01	5.208E	00	7.626E	00	4.649E	01	2.172E	00
9 7F 3	3.936E	01	3.149E	03	2.197E	02	1.716E	04	3.804E	03	8.756E	04	2.172E	00	4.180E	02

TABLE XXX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiVF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = -4$  AND  $2M_U = 0$

	59	30	24	19	52	34	22	13	48	10	42
	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4	5C 3	3 7F 3	50 2
53 5L 6	1.714E 04	2.297E 01	1.505E 02	7.211E 01	5.122E 03	2.511E 01	1.644E-01	5.890E-01	1.052E 01	5.910E-02	1.438E 02
36 7F 6	2.711E 01	9.245E 02	5.509E 03	1.870E 03	7.095E 00	1.211E 03	1.292E 02	8.211E 02	6.888E-04	2.178E 00	2.570E-04
50 5L 6	1.362E 03	4.243E-01	3.744E-01	8.711E-02	1.402E 03	6.857E-01	5.697E 01	2.232E-02	4.656E 03	3.654E 02	9.562E 01
28 7F 6	8.521E 00	1.543E 02	8.443E 02	3.559E 04	1.370E 01	1.255E 04	4.514E 03	4.283E 04	5.977E-02	1.874E 03	2.719E 01
20 7F 5	8.426E-02	6.339E 03	2.729E 04	2.386E 02	8.401E 01	9.407E 03	1.045E 03	2.390E 05	8.603E-01	2.176E 02	7.442E-03
16 7F 4	5.129E 00	6.335E 03	1.659E 03	1.354E 03	4.896E 00	1.216E 02	7.214E 04	2.820E 01	7.263E 01	3.357E 04	2.873E 00
47 5L 3	1.524E 03	6.836E-01	2.785E 00	4.119E 00	2.603E 03	4.114E 00	2.288E 01	2.929E 00	9.887E 02	2.028E 01	1.334E 02
8 7F 3	1.517E 02	9.251E 03	1.066E 03	1.205E 05	2.382E 02	1.138E 05	1.779E 03	5.781E 04	6.190E 00	2.798E 02	3.230E 01
41 5C 2	7.130E 00	1.481E-01	5.599E 00	5.356E 00	2.164E 01	1.127E-01	1.686E 01	4.661E-01	8.303E 01	2.385E 00	3.427E 01
4 7F 2	2.995E 00	4.061E 05	1.486E 04	4.655E 02	1.351E 01	4.632E 04	1.802E 03	4.955E 03	2.762E 01	2.711E 03	2.679E-01
58 5L 6	1.133E 04	7.057E 00	2.506E 01	1.135E 03	4.487E 04	1.166E 02	5.471E-02	1.350E 03	5.801E 00	1.744E-01	4.095E 04
33 7F 6	2.724E-01	2.067E 03	1.394E 03	1.623E 02	6.618E-01	1.434E 03	4.342E 04	7.615E 01	6.343E 00	1.247E 05	8.279E-02
27 7F 5	8.161E-03	1.692E 02	2.852E 02	1.291E 02	8.507E-04	8.325E 02	6.496E 02	2.912E 02	7.991E-01	6.389E 04	1.000E 01
17 7F 4	1.349E 01	1.403E 04	8.663E 04	2.648E 04	1.378E 03	3.430E 04	1.462E 03	4.926E 04	3.242E-01	1.661E 00	2.450E 00
46 5C 3	1.035E 03	1.247E 00	7.759E-01	4.689E 01	1.774E 03	3.317E 00	1.517E-01	2.647E 00	7.060E 02	5.530E 00	2.663E 02
12 7F 3	7.602E-02	6.618E 00	5.082E 02	2.943E 03	7.226E-02	9.258E 02	3.542E 04	1.435E 01	3.002E 01	2.005E 04	6.259E 00
44 5C 2	1.104E 05	8.573E 01	1.282E 01	1.124E 01	4.289E 04	2.437E 00	4.284E 00	1.746E 00	9.743E 01	4.303E 01	5.064E 01
6 7F 2	1.571E-03	2.220E 02	5.239E 02	5.980E 02	8.043E-04	3.879E-01	2.587E 05	1.264E 02	1.247E 01	2.503E 02	2.728E 01
54 5L 6	4.050E 03	8.526E-01	6.567E-01	1.618E 00	9.022E 02	6.956E-01	8.869E 00	1.116E 00	1.286E 01	1.020E 01	1.432E-01
37 7F 6	1.122E-02	2.112E 02	2.935E 02	4.581E 02	7.263E-03	1.286E 02	2.527E 02	1.629E 02	2.576E-03	8.060E 00	2.536E-03



TABLE XXX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Eu}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	7	40	3	38	1	56	31	25	15
	7F 2	5D 1	3	5D 0	3	5L 6	7F 6	7F 5	7F 4
53 5L 6	6.633E-04	1.054E 00	3.297E-02	3.307E 02	1.077E 01	4.584E 03	1.555E 00	7.319E-01	2.239E 00
36 7F 6	2.545E 01	3.350E-03	9.350E 00	1.058E 00	2.984E 02	1.586E-02	3.025E 02	2.961E 02	5.283E 02
50 5L 6	6.440E-03	2.695E 04	1.804E 03	1.704E 03	1.127E 01	2.364E 04	6.886E-01	1.854E 01	1.549E 03
28 7F 6	7.504E 04	1.510E-02	4.750E 01	5.028E 02	3.413E 05	5.916E-03	1.654E 02	2.057E 03	9.358E-01
20 7F 5	8.464E 04	9.082E 00	1.427E 03	1.167E 01	2.707E 03	2.290E-04	8.598E 02	1.324E 02	2.562E 00
16 7F 4	3.358E 02	4.040E 00	8.061E 01	7.625E 01	4.766E 03	2.354E 02	1.526E 04	9.917E 04	1.296E 05
47 5D 3	1.408E-01	5.849E 01	1.250E 01	4.485E 01	4.398E 00	1.598E 03	4.721E 00	4.888E-01	6.331E 00
8 7F 3	5.439E 03	8.410E 00	6.196E 02	4.631E-01	5.462E 00	1.672E-01	2.110E 02	5.630E 02	1.858E 03
41 5D 2	2.205E 01	3.468E 01	2.999E-01	7.231E 01	5.898E 00	3.821E 04	1.637E 01	9.630E 00	7.478E 00
4 7F 2	2.203E 02	3.664E 00	3.528E 02	1.970E 01	3.364E 03	4.647E-02	6.499E 01	6.222E 02	1.053E 03
58 5L 6	1.236E 02	9.901E 00	4.739E-01	4.792E 05	3.006E 04	5.906E 02	1.127E-01	7.276E-01	1.882E-01
33 7F 6	4.174E 02	5.236E 01	9.247E 04	8.098E-06	1.075E 02	2.819E 01	5.410E 03	7.630E 01	1.573E 04
27 7F 5	1.936E 03	1.349E 01	9.113E 04	3.979E-01	7.732E 01	2.931E 01	4.737E 03	2.277E 04	9.945E 04
17 7F 4	2.371E 04	1.651E 01	1.050E 03	3.339E 01	1.343E 03	3.688E-01	1.416E 03	1.673E 03	3.145E 02
46 5D 3	2.513E 01	1.490E 02	7.860E-01	3.557E 01	4.405E 00	2.562E 03	2.768E 00	2.215E 00	1.222E-01
12 7F 3	5.326E 02	2.832E 01	3.543E 03	1.522E 00	6.325E 01	2.694E 02	5.704E 04	8.782E 04	1.245E 04
44 5D 2	1.832E-01	4.834E 01	1.596E 00	5.537E 02	6.462E-01	1.407E 00	3.118E-02	6.345E 00	8.638E 00
6 7F 2	1.922E 03	4.054E 00	1.564E 03	1.819E 01	8.678E 02	2.394E 01	7.001E 04	2.158E 04	6.614E 03
54 5L 6	5.843E-03	4.401E 02	2.710E 01	1.395E 01	3.053E-01	2.973E 04	4.918E 01	9.356E 01	3.218E 01
37 7F 6	1.980E 00	3.606E-01	5.129E 02	4.671E-04	5.950E 00	3.717E 01	2.219E 03	5.417E 03	2.272E 03

TABLE XXXI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiYF_4$ <sup>a</sup>

Gd IN $LiYF_4$ . SCALED BKM OF ND $LiYF_4$ FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.									
INIT. BKM AND CENTRICIDS. C = -0.000									
-730.000 = 840 898.000 = 844 -19.600 = 860 800.000 = 864 15.400 = 864									
85 7/2	0.0								
6P 7/2	32210.0								
6P 5/2	32753.0								
6P 3/2	33283.0								
6I 7/2	33865.0								
6I 9/2	36217.0								
6I 17/2	36448.0								
6I 11/2	36516.0								
6I 13/2	36700.0								
6I 15/2	36711.0								
6D 9/2	39765.0								
6D 1/2	40607.0								
6D 7/2	40699.0								
6D 3/2	40837.0								
6D 5/2	40964.0								
FREE ION PCT PURE 2MU THEO.ENERGY EXP.ENERGY									
1 8S 7/2	100.0	1	-C.3	0.0	23 6117/2	98.8	3	35446.8	0.0
2 8S 7/2	100.0	3	-C.1	0.0	24 6117/2	99.4	1	36447.2	0.0
3 8S 7/2	100.0	3	C.0	0.0	25 6117/2	99.9	1	36448.2	0.0
4 8S 7/2	100.0	1	C.1	0.0	26 6117/2	96.0	1	36449.5	0.0
5 6P 7/2	93.7	1	32142.5	0.0	27 6117/2	99.1	3	36449.6	0.0
6 6P 7/2	93.6	3	32190.8	0.0	28 6117/2	99.3	1	36451.4	0.0
7 6P 7/2	93.6	3	32216.8	0.0	29 6117/2	96.7	3	36452.4	0.0
8 6P 7/2	93.6	1	32220.2	0.0	30 6117/2	98.5	1	36453.4	0.0
9 6P 5/2	99.3	3	32706.1	0.0	31 6117/2	97.5	3	36454.0	0.0
10 6P 5/2	99.0	3	32740.2	0.0	32 6111/2	99.0	3	36488.0	0.0
11 6P 5/2	99.5	1	32750.1	0.0	33 6111/2	96.3	1	36499.7	0.0
12 6P 3/2	99.3	1	33253.4	0.0	34 6111/2	95.9	3	36502.5	0.0
13 6P 3/2	98.9	3	33282.7	0.0	35 6111/2	98.1	1	36528.5	0.0
14 6I 7/2	99.9	1	35848.2	0.0	36 6111/2	99.5	1	36547.6	0.0
15 6I 7/2	99.6	3	35859.6	0.0	37 6111/2	97.9	3	36551.2	0.0
16 6I 7/2	99.9	1	35866.5	0.0	38 6113/2	93.7	3	36669.6	0.0
17 6I 7/2	99.7	3	35904.5	0.0	39 6113/2	85.4	1	36678.4	0.0
18 6I 9/2	99.8	1	36193.4	0.0	40 6113/2	97.7	3	36681.0	0.0
19 6I 9/2	99.5	3	36205.1	0.0	41 6115/2	83.0	1	36687.6	0.0
20 6I 9/2	99.7	1	36208.3	0.0	42 6115/2	91.2	3	36690.8	0.0
21 6I 9/2	99.5	1	36242.9	0.0	43 6115/2	94.0	1	36692.9	0.0
22 6I 9/2	99.4	3	36253.1	0.0					

<sup>a</sup> See footnote at end of table.

COPY AVAILABLE TO DDC DOES NOT  
PERMIT FULLY LEGIBLE PRODUCTION

TABLE XXXI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
44 $6113/2$	88.4	3	36704.0	0.0
45 $6115/2$	91.0	3	36713.8	0.0
46 $6113/2$	52.1	1	36716.2	0.0
47 $6115/2$	52.9	1	36727.3	0.0
48 $6115/2$	89.5	3	36728.1	0.0
49 $6113/2$	81.1	1	36733.3	0.0
50 $6113/2$	77.5	3	36735.2	0.0
51 $6115/2$	84.8	3	36740.8	0.0
52 $6115/2$	88.2	1	36746.2	0.0
53 $60\ 9/2$	99.7	1	39708.4	0.0
54 $60\ 9/2$	99.5	3	39711.0	0.0
55 $60\ 9/2$	99.8	1	39746.0	0.0
56 $60\ 9/2$	100.0	3	39823.9	0.0
57 $60\ 9/2$	99.8	1	39831.7	0.0
58 $60\ 1/2$	88.9	1	40595.4	0.0
59 $60\ 7/2$	90.3	3	40691.5	0.0
60 $60\ 7/2$	86.7	1	40698.6	0.0
61 $60\ 7/2$	97.4	1	40700.6	0.0
62 $60\ 7/2$	98.8	3	40707.7	0.0
63 $60\ 3/2$	87.1	3	40821.5	0.0
64 $60\ 3/2$	88.0	1	40866.5	0.0
65 $60\ 5/2$	97.0	3	40936.8	0.0
66 $60\ 5/2$	90.9	1	40966.6	0.0
67 $60\ 5/2$	96.1	3	41023.9	0.0

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $Nd^{3+}$  in  $LiF_4$  by the  $\rho_k(Gd)/\rho_k(Nd)$  ratios from table II.

FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiYF_4$ 

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = -3$  AND  $2M_U = 3$

[illegible]



TABLE XXXII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	59	60	7	85	3	67	60	5/2	10	63	13	23	51	4C	37
29 6117/2	1.814E 02	9.035E 00	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01	1.814E 01
48 6115/2	1.075E 02	4.101E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01	1.075E 01
50 6113/2	2.052E 03	5.101E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01	2.052E 01
32 6111/2	2.206E 02	7.341E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02	1.113E 02
42 6119/2	5.207E 02	1.353E 05	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03	3.234E 03
44 6113/2	1.592E 04	1.384E 04	2.984E 00	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02	1.955E 02
34 6111/2	4.808E 01	3.725E 04	6.916E 02	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01	5.414E 01
5.875E 03	4.598E 04	2.044E 03	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00	4.796E 00
2.976E 02	2.635E 02	5.849E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00	3.794E 00
15 61 7/2	6.356E 00	4.753E 01	7.704E 01	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02	5.911E 02
59 61 7/2	9.968E 15	1.911E 04	7.751E 02	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01	2.064E 01
7 6P 7/2	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02	1.911E 02
3 8S 5/2	2.931E 02	2.064E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01	1.084E 01
67 8S 5/2	2.454E 02	3.501E 01	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02	6.236E 02
63 8C 3/2	2.699E 02	7.896E 01	3.384E 02	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01	7.563E 01
13 6P 3/2	2.514E 02	8.14E 02	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01	1.725E 01
23 6117/2	5.083E 03	8.619E 04	3.385E 01	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02	1.306E 02
51 6115/2	4.882E 03	2.307E 04	9.064E 02	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03	2.313E 03
40 6113/2	7.494E 03	2.206E 04	5.466E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02	8.123E 02
37 6111/2	6.771E 01	2.059E 02	7.062E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01
22 61 9/2	5.238E 02	2.232E 01	7.062E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01	9.165E 01
54 6U 7/2	2.609E 00	3.431E 01	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03	1.189E 03
12 6P 7/2	1.605E 01	5.334E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01	4.785E 01
6 6P 7/2	6.833E 01	4.236E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02	2.232E 02
2 8S 7/2	3.151E 00	4.287E 01	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00	1.144E 00
65 6D 5/2	2.511E 02	6.042E 01	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00	1.114E 00
9 6P 5/2	6.385E 01	4.906E 02	3.943E 00	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02	1.940E 02
31 6117/2	3.107E 01	8.147E 03	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01	3.107E 01
45 6115/2	1.464E 02	5.058E 01	2.101E 00	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02	3.897E 02
38 6113/2	8.637E 02	7.428E 03	2.681E 02	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01	3.243E 01



SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = 1$  AND  $2M_U = -1$

80

TABLE XXXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	20	57	16	60	6	66	11	64	12	68
	61 1/2	60 3/2	61 1/2	60 1/2	6P 7/2	6S 7/2	6D 5/2	6P 5/2	6D 3/2	6L 1/2
24 6117/2	1.538E 02 5.759E 02	5.054E 01 1.670E 02	6.952E 01 1.806E 00	1.403E 04 1.367E 04	6.933E 02 1.714E 02	6.933E 02 1.714E 02	6.933E 02 1.714E 02	6.933E 02 1.714E 02	6.933E 02 1.714E 02	6.933E 02 1.714E 02
26 6117/2	2.090E 02 2.380E 01	1.713E 02 1.592E 03	9.231E 03 1.231E 04	2.415E 03 1.473E 04	1.371E 05 1.265E 02	1.371E 05 1.265E 02	1.371E 05 1.265E 02	1.371E 05 1.265E 02	1.371E 05 1.265E 02	1.371E 05 1.265E 02
47 6115/2	8.785E 01 2.231E 02	8.259E 00 9.033E 02	1.231E 04 1.303E 03	4.478E 01 1.303E 03	6.466E 03 1.928E 03	6.466E 03 1.928E 03	6.466E 03 1.928E 03	6.466E 03 1.928E 03	6.466E 03 1.928E 03	6.466E 03 1.928E 03
35 6113/2	4.835E 01 5.522E 02	4.607E 01 2.273E 04	2.701E 04 7.730E 02	9.929E 02 5.929E 02	5.946E 03 1.768E 00	5.946E 03 1.768E 00	5.946E 03 1.768E 00	5.946E 03 1.768E 00	5.946E 03 1.768E 00	5.946E 03 1.768E 00
18 61 9/2	5.764E 00 1.271E 01	2.057E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01	1.127E 01 1.127E 01
55 61 9/2	5.556E 01 1.844E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01	1.647E 01 1.647E 01
30 6117/2	3.121E 01 1.174E 01	9.433E 01 2.151E 03	1.213E 02 5.894E 04	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03	1.862E 03 1.732E 03
43 6115/2	1.138E 01 1.534E 00	8.479E 01 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03	1.986E 03 1.986E 03
39 6113/2	4.063E 01 6.304E 02	2.714E 02 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03	3.163E 03 3.163E 03
20 61 9/2	2.465E 13 1.081E 11	1.283E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01	3.262E 01 3.262E 01
57 61 9/2	1.081E 01 1.060E 13	9.344E 00 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02	2.568E 02 2.568E 02
16 61 7/2	1.493E 01 9.344E 00	5.124E 14 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01	9.720E 01 9.720E 01
60 57 7/2	3.762E 03 2.568E 02	9.720E 01 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15	1.460E 15 1.460E 15
8 6P 7/2	4.110E 04 1.320E 02	3.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03	1.163E 03 1.163E 03
4 9S 7/2	1.575E 03 2.374E 00	7.733E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01	4.125E 01 4.125E 01
66 6P 5/2	4.897E 03 2.474E 01	4.394E 01 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02	1.462E 02 1.462E 02
11 6P 5/2	2.361E 02 1.424E 02	8.435E 01 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02
57 6P 3/2	9.132E 01 4.889E 01	6.741E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02
58 6P 1/2	1.113E 03 4.889E 01	6.741E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02	1.193E 02 1.193E 02
23 6117/2	1.173E 02 5.142E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01	1.422E 01 1.422E 01
22 5115/2	3.253E 00 4.179E 02	7.719E 00 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01	1.082E 01 1.082E 01
49 5113/2	7.463E 01 4.243E 02	6.434E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03	7.661E 03 7.661E 03
46 5111/2	7.343E 01 1.314E 02	9.366E 02 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03	6.658E 03 6.658E 03
53 61 9/2	2.461E 02 1.355E 02	7.404E 02 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01	1.353E 01 1.353E 01
14 61 7/2	2.777E 03 7.070E 02	5.246E 02 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01
61 61 7/2	7.424E 04 1.076E 02	2.492E 04 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01
5 6P 7/2	1.460E 03 1.076E 02	2.492E 04 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01	1.477E 01 1.477E 01
26 6117/2	1.931E 01 4.055E 02	4.476E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01	1.541E 01 1.541E 01
41 6115/2	2.411E 01 5.243E 02	1.384E 01 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03	2.483E 03 2.483E 03



TABLE XXXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	25	52	49	36	21	51	14	61	5	1	26
	6117/2	6115/2	6113/2	6111/2	61	60	4/2	61	60	65	6117/2
24 6117/2	1.759E 00	2.407E 01	6.457E 01	4.101E 01	4.348E 02	2.366E 03	8.338E 01	4.064E 00	1.747E 04	4.317E 02	6117/2
28 6117/2	1.308E-02	1.463E 02	4.367E 01	1.028E 00	3.675E 02	1.384E 02	2.338E 02	2.622E 03	3.246E 03	2.001E 01	7.528E-01
47 6115/2	7.311E-01	9.764E 02	7.415E 01	1.529E 01	6.256E 01	3.527E 01	1.788E 01	5.430E 02	1.040E 01	4.001E 01	1.720E 01
46 6113/2	1.363E 00	3.213E 00	5.267E 01	1.139E 02	2.573E 01	1.477E 02	1.113E 00	1.947E 04	1.286E 03	4.103E 02	2.544E 01
35 6111/2	7.737E-01	2.493E 02	1.236E 01	1.097E 02	4.592E 02	3.767E 02	1.407E 00	2.364E 02	1.690E 04	2.501E 02	1.648E 02
18 61 9/2	1.030E-01	3.226E-03	7.051E-01	3.695E 02	5.827E 01	2.167E 02	8.544E 01	2.817E 02	8.736E 02	2.501E 02	1.598E 03
25 61 9/2	6.259E 00	1.820E 02	1.474E 02	6.958E 02	4.420E 02	4.262E 02	1.445E 02	1.041E 02	9.344E 02	1.378E 01	1.311E 02
30 6117/2	4.232E 00	8.351E 00	1.116E 00	4.826E 01	1.242E 02	4.644E 02	9.699E 00	9.148E 02	2.860E 04	2.774E-01	2.403E 00
43 6115/2	1.371E 02	1.745E 02	1.864E 01	1.366E 01	7.044E 00	3.333E 01	1.332E 00	2.494E 04	2.391E 04	8.415E 02	2.491E 01
39 6113/2	3.639E 01	3.055E 01	2.186E 01	1.089E 01	3.185E 02	7.868E 02	2.124E 00	1.542E 03	9.067E 04	1.265E 03	1.318E 02
33 6111/2	1.426E-01	2.256E 00	3.559E 00	1.849E 01	7.949E 02	2.461E 02	4.580E 02	2.777E 03	7.824E 04	1.666E 03	1.318E 02
20 61 9/2	2.145E 01	4.373E 02	1.245E 02	4.403E 02	1.314E 02	7.355E 02	1.640E 03	2.094E 02	1.094E 02	1.078E 02	4.535E 02
57 61 9/2	2.752E-01	7.715E 00	6.834E 00	4.036E-02	8.366E 02	7.404E 02	2.466E 02	2.572E-01	2.492E 04	7.823E 02	4.535E 02
16 61 7/2	4.263E 01	1.087E 04	7.661E 03	6.487E 03	6.636E 02	4.320E 01	1.353E 01	2.466E 00	3.477E 01	1.859E-01	1.791E 01
8 61 7/2	1.032E 03	3.159E 04	1.493E 04	9.293E 03	3.414E 04	6.945E 01	2.340E 04	1.417E 01	2.163E 01	1.613E-02	1.741E 03
4 61 7/2	2.756E 01	1.153E 03	5.275E 02	2.556E 02	8.372E 02	1.688E 00	5.143E 02	2.048E-01	9.496E-02	5.233E-03	2.178E 02
66 61 7/2	2.132E 01	4.173E 03	4.483E 02	3.097E 02	1.617E 04	8.380E 01	1.324E 02	1.365E 01	3.731E-01	3.457E-01	1.313E 01
11 61 5/2	2.131E 02	4.612E 03	1.695E 03	2.620E 03	9.224E 04	1.752E 02	1.265E 03	9.189E 01	3.28E 01	9.648E-02	7.273E 02
64 61 5/2	5.480E 00	9.035E 03	3.541E 02	8.295E 03	3.409E 03	1.771E 02	2.062E 00	2.954E 02	3.550E 01	7.270E-01	6.555E 02
12 61 3/2	5.155E 01	1.283E 03	2.400E 03	1.130E 05	4.465E 04	1.654E 01	2.498E 01	1.708E 02	8.856E 01	7.394E-02	3.620E 03
58 61 1/2	6.498E 00	1.078E 03	7.441E 02	4.466E 03	6.009E 04	1.274E 02	1.159E 00	1.371E 02	8.115E-01	1.553E-02	3.620E 03
25 6117/2	4.470E-16	3.084E-01	1.579E 00	7.304E-01	2.246E 00	1.273E 02	1.273E 00	4.233E 01	4.461E 02	1.253E 01	3.620E 03
52 6115/2	3.084E-01	6.240E-13	1.211E 02	7.632E 02	3.247E 02	5.574E 01	1.618E 01	1.574E 03	8.724E 04	1.514E 03	1.630E 02
49 6113/2	1.573E 00	1.211E 02	2.312E-13	9.730E 01	6.287E 01	1.730E 02	1.711E 01	1.292E 03	2.638E 04	8.241E 02	1.630E 02
36 6111/2	7.304E-01	7.632E 02	9.730E 01	8.081E-14	1.752E 01	3.562E 01	1.304E 01	6.153E 03	3.493E 04	1.671E 03	1.630E 02
21 61 9/2	2.246E 00	3.233E 02	6.287E 01	1.752E 01	2.217E-14	2.364E 01	4.486E 00	1.132E 02	3.791E 04	1.473E 02	1.630E 02
53 61 9/2	1.273E 02	5.574E 01	1.730E 02	3.562E 01	4.436E 00	4.244E 00	1.180E-13	9.037E 01	3.567E 03	1.453E-01	1.630E 02
14 61 7/2	1.223E 00	5.814E 01	1.711E 01	1.304E 01	3.184E 03	1.152E 02	9.077E 01	4.178E-15	3.074E 01	1.336E 00	3.379E 01
61 61 7/2	2.423E 01	2.574E 03	1.423E 03	6.153E 03	2.491E 04	3.741E 01	3.567E 03	3.074E 01	8.344E-14	6.542E-05	2.568E 02
3 61 7/2	4.761E 02	4.729E 04	2.638E 04	5.923E 04	7.643E 02	1.453E-01	9.468E 01	1.336E 00	6.522E-05	1.134E-22	6.588E 02
1 45 7/2	1.255E 01	1.514E 03	8.211E 02	1.857E 03	7.643E 02	1.453E-01	9.468E 01	1.336E 00	6.522E-05	1.134E-22	6.588E 02
26 6117/2	4.101E 00	1.050E 02	6.640E 00	4.428E 00	1.020E 01	1.098E 03	2.593E 01	3.379E 01	3.206E 04	6.086E 02	1.506E 01
41 6115/2	3.588E 01	3.158E 01	2.138E 01	1.894E 00	1.574E 02	1.176E 03	6.393E 01	1.264E 03	1.170E 04	3.889E 02	1.506E 01

TABLE XXXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

24	6117/2	41	6115/2
28	6117/2		2.774E 00
47	6115/2		2.385E 01
			2.006E 02
46	6113/2		1.117E 02
35	6111/2		2.144E 01
18	61 9/2		7.180E 01
55	6C 9/2		3.556E 01
30	6117/2		3.529E 00
43	6115/2		2.111E 02
39	6113/2		2.014E 02
33	6111/2		1.038E 01
20	61 9/2		2.411E 01
57	6C 9/2		5.249E 02
16	61 7/2		1.083E 01
6C	6C 7/2		2.643E 03
8	6F 7/2		5.337E 02
4	8S 7/2		1.159E 01
66	6C 5/2		2.033E 03
11	6F 5/2		3.859E 03
64	6C 3/2		2.219E 01
12	6F 3/2		6.205E 03
58	6C 1/2		1.052E 02
25	6117/2		5.988E 01
52	6115/2		3.154E 01
49	6113/2		9.198E 01
36	6111/2		8.494E 00
21	61 9/2		1.574E 02
53	6C 9/2		1.176E 03
14	61 7/2		6.393E 00
61	6C 7/2		1.264E 03
5	6F 7/2		1.170E 04
1	8S 7/2		3.889E 02
26	6117/2		1.509E 01
41	6115/2		1.292E-12







TABLE XXXIV.

[illegible]

TABLE XXXIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

29	6117/2	41	6115/2
48	6115/2		4.305E 02
50	6113/2		1.355E 02
32	6111/2		2.062E 01
27	6117/2		1.724E 01
42	6115/2		2.754E 01
44	6113/2		1.437E 01
34	6111/2		5.187E 01
19	61 9/2		1.881E 01
56	6C 9/2		7.116E 00
15	61 7/2		1.767E 01
59	6C 7/2		3.755E 01
7	6P 7/2		7.174E 01
3	85 7/2		1.510E 04
67	6C 5/2		3.312E 02
10	6P 5/2		9.077E 01
63	6C 3/2		1.671E 02
23	6117/2		1.296E 03
51	6115/2		1.196E 03
40	6113/2		3.523E 01
37	6111/2		8.322E 01
22	61 9/2		9.434E 00
54	6C 9/2		1.729E 01
17	61 7/2		5.531E 00
62	6C 7/2		1.206E 03
2	85 7/2		1.864E 01
65	6C 5/2		3.634E 03
9	6P 5/2		4.647E 03
31	6117/2		3.113E 02
45	6115/2		2.153E 02
38	6113/2		1.815E 02
			1.394E 00
			2.495E 01
			1.494E 01

TABLE XXXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiYF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -3$  AND  $2M_u = 1$

	24	28	47	46	35	18	55	30	43	35	33
	6117/2	6117/2	6115/2	6113/2	6111/2	6109/2	6091/2	6117/2	6115/2	6113/2	6111/2
29 6117/2	1.103E 02	3.051E 01	1.050E 01	1.200E 01	2.157E 00	9.162E 01	5.034E 02	8.721E 01	2.092E 01	1.411E 00	5.759E 01
48 6115/2	7.524E 01	2.212E 01	2.008E 02	1.798E 02	2.127E 02	1.010E 02	1.583E 02	3.321E 01	1.111E 02	1.251E 01	3.044E 02
50 6113/2	9.491E 00	1.648E 01	1.598E 02	1.798E 02	2.127E 02	4.960E 01	1.583E 02	2.394E 02	1.210E 02	1.631E 01	4.628E 00
52 6111/2	6.148E 01	5.441E 01	1.583E 02	1.798E 02	2.127E 02	1.010E 02	1.583E 02	1.221E 01	6.148E 00	1.631E 01	4.628E 00
27 6117/2	1.515E 02	3.045E 01	1.024E 01	1.221E 01	7.611E 00	1.840E 02	2.509E 03	1.755E 02	3.723E 00	4.204E 00	1.398E 01
42 6115/2	1.515E 02	3.045E 01	1.024E 01	1.221E 01	7.611E 00	1.840E 02	2.509E 03	1.755E 02	3.723E 00	4.204E 00	1.398E 01
44 6113/2	7.788E 01	2.766E 01	3.073E 02	5.618E 00	2.090E 01	1.010E 02	1.583E 02	2.489E 01	1.099E 00	8.194E 01	1.876E 02
34 6111/2	7.412E 00	1.071E 00	4.109E 02	5.618E 00	2.090E 01	1.010E 02	1.583E 02	2.489E 01	1.099E 00	8.194E 01	1.876E 02
19 61 9/2	3.322E 01	2.222E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
56 6C 9/2	2.762E 02	2.138E 03	6.086E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
15 61 7/2	3.308E 00	2.591E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
59 6C 7/2	6.610E 03	3.528E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
7 6P 7/2	5.482E 04	1.221E 03	2.562E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
3 8S 7/2	3.011E 03	8.861E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
67 6C 5/2	1.722E 04	8.832E 03	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
10 6P 5/2	1.572E 03	1.572E 03	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
63 6C 3/2	1.231E 02	1.231E 02	3.083E 04	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
13 6P 3/2	5.661E 02	3.073E 03	7.792E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
23 6117/2	2.163E 02	3.238E 02	7.792E 02	5.709E 01	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
51 6115/2	8.454E 00	2.633E 02	2.008E 01	1.491E 02	3.278E 02	1.053E 01	5.771E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
40 6113/2	1.724E 01	5.523E 00	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02
37 6111/2	3.313E 01	5.801E 01	8.212E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02
22 61 9/2	1.282E 01	6.758E 00	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02	1.491E 02
17 61 7/2	2.043E 03	7.506E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
54 6C 9/2	6.764E 02	1.021E 03	3.744E 03	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
62 6C 7/2	1.413E 03	1.059E 04	5.753E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
6 6P 7/2	2.312E 03	3.030E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
2 8S 7/2	1.241E 03	9.123E 03	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
65 6C 5/2	1.302E 03	1.554E 04	1.283E 03	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
9 6P 5/2	3.420E 01	2.757E 02	1.153E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02	1.539E 02
31 6117/2	8.178E 00	6.710E 00	3.149E 01	2.782E 02	5.952E 01	3.000E 01	1.121E 02	3.156E 01	1.165E 01	1.609E 01	1.044E 01
45 6115/2	2.276E 01	4.043E 00	9.468E 01	5.616E 01	6.464E 01	1.779E 01	2.024E 02	1.415E 01	2.212E 01	8.553E 01	4.942E 01
38 6113/2											

TABLE XXXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $\text{Cd}^{3+}$  IN  $\text{LiF}_4$  (CONT'D)

	20	57	60 9/2	1c	6C	R	4	66	11	64	12	5P
	61 9/2	60 9/2	61 7/2	60 7/2	6P 7/2	8S 7/2	60 5/2	6P 3/2	60 3/2	6P 3/2	60 1/2	60 1/2
29 6117/2	2.455E 01	1.309E 02	2.212E 02	1.739E 03	8.901E 03	2.879E 02	3.659E 01	8.893E 01	2.750E 02	4.570E 02	2.381E 02	
48 6115/2	1.403E 02	3.398E 01	4.171E 01	1.147E 04	3.434E 02	3.434E 02	2.433E 02	1.634E 02	1.876E 03	6.894E 04	1.049E 03	
50 6113/2	6.001E 00	5.698E 01	5.714E 01	1.377E 03	9.741E 03	3.382E 02	3.356E 02	1.241E 03	1.084E 04	1.179E 05	1.047E 02	
32 6111/2	1.795E 01	3.221E 02	3.056E 01	4.516E 02	4.321E 03	1.466E 02	1.006E 03	4.792E 03	5.143E 02	2.302E 03	6.017E 01	
27 6117/2	8.172E 01	4.431E 02	3.577E 01	2.821E 03	7.632E 04	2.632E 04	3.899E 03	3.716E 04	6.748E 02	6.743E 02	1.798E 02	
42 6115/2	3.092E 01	1.753E 02	1.452E 02	2.936E 03	2.957E 03	4.979E 02	4.981E 03	1.217E 04	4.681E 02	2.563E 03	2.533E 01	
44 6113/2	3.144E 01	1.595E 01	5.201E 01	1.737E 04	9.719E 03	2.465E 02	1.638E 01	5.363E 02	4.356E 02	2.918E 03	1.459E 03	
34 6111/2	4.268E 01	1.752E 02	5.381E 02	1.776E 03	1.640E 04	3.745E 04	1.359E 03	4.684E 03	4.298E 04	4.298E 04	1.813E 03	
19 61 9/2	2.738E 02	2.044E 03	1.776E 02	2.795E 03	5.317E 04	7.939E 00	2.500E 01	1.081E 02	1.184E 02	1.184E 02	1.219E 03	
56 61 9/2	9.477E 02	4.241E 02	2.313E 02	1.477E 02	7.570E 01	7.939E 00	2.500E 01	1.081E 02	1.184E 02	1.184E 02	1.219E 03	
15 61 7/2	1.569E 03	9.665E 02	3.183E 02	1.638E 01	4.879E 04	1.136E 03	1.454E 03	3.804E 04	1.243E 02	1.120E 01	1.318E 01	
59 61 7/2	4.397E 03	2.089E 01	2.124E 01	3.375E 00	1.143E 02	3.240E 00	2.350E 01	1.025E 00	1.052E 00	4.842E 01	7.055E 01	
7 6P 7/2	2.579E 04	1.316E 01	6.223E 03	1.348E 02	8.860E 02	8.732E 00	7.128E 01	3.356E 02	2.144E 00	7.052E 02	8.709E 01	
3 8S 7/2	1.574E 03	1.017E 00	3.480E 02	2.670E 02	6.757E 00	1.471E 02	4.071E 00	1.041E 01	5.110E 02	5.840E 02	1.526E 01	
67 6C 5/2	1.321E 03	3.577E 01	1.052E 04	2.110E 01	7.860E 01	1.223E 00	1.050E 02	2.277E 02	1.669E 01	2.175E 02	4.501E 01	
10 6P 5/2	1.769E 03	2.651E 01	1.832E 05	6.614E 00	2.404E 02	4.862E 00	2.449E 02	1.346E 02	1.182E 02	1.469E 02	5.217E 01	
63 6L 3/2	2.143E 01	7.759E 00	7.233E 01	5.827E 01	4.405E 01	3.384E 01	1.169E 01	1.596E 01	1.742E 01	1.367E 01	2.779E 01	
13 6P 3/2	1.735E 04	1.226E 01	3.164E 02	2.988E 02	7.842E 01	4.453E 01	1.917E 01	4.561E 01	1.297E 01	1.660E 00	3.464E 01	
23 6117/2	3.112E 02	1.885E 03	1.147E 02	2.500E 02	2.207E 04	3.062E 02	3.435E 04	3.214E 05	1.781E 03	6.325E 01	8.816E 02	
51 6115/2	5.461E 00	8.658E 01	3.260E 01	2.892E 04	2.005E 04	8.613E 02	4.703E 02	9.425E 02	1.308E 04	1.379E 05	2.466E 03	
40 6113/2	8.046E 01	4.645E 00	9.629E 01	1.393E 03	5.208E 04	2.897E 02	1.113E 02	7.134E 02	1.610E 03	4.678E 04	4.163E 02	
37 6111/2	1.493E 02	2.791E 02	5.939E 00	3.344E 03	1.690E 04	7.755E 02	3.394E 03	7.349E 03	1.105E 03	4.350E 04	4.292E 03	
22 61 9/2	1.047E 02	8.472E 01	5.939E 01	1.851E 03	4.082E 02	2.418E 02	1.921E 03	4.240E 04	2.707E 03	1.142E 05	1.460E 00	
54 6C 9/2	3.611E 02	1.852E 02	5.027E 01	7.818E 01	4.699E 01	8.692E 02	1.733E 00	1.887E 01	2.627E 01	1.408E 01	1.706E 01	
17 61 7/2	5.374E 01	3.466E 01	1.009E 03	3.880E 01	5.893E 01	1.683E 02	1.698E 04	2.885E 02	1.769E 02	1.044E 02	6.836E 01	
62 6L 7/2	4.618E 01	1.055E 02	6.317E 01	4.553E 01	7.893E 02	1.069E 01	1.690E 02	2.885E 02	1.769E 02	1.044E 02	6.836E 01	
6 6P 7/2	8.307E 04	6.385E 01	3.17E 04	5.798E 01	5.81E 00	1.54E 03	1.58E 00	1.691E 01	7.432E 03	6.37E 02	4.702E 00	
2 8S 7/2	1.382E 03	4.264E 01	9.163E 02	2.874E 01	3.81E 00	1.54E 03	1.58E 00	1.691E 01	7.432E 03	6.37E 02	4.702E 00	
65 6C 5/2	1.341E 04	1.345E 07	2.369E 02	7.006E 01	3.845E 01	4.61E 00	3.303E 01	4.000E 01	1.274E 01	1.36E 02	5.408E 01	
9 6P 5/2	5.401E 04	5.628E 01	6.949E 03	5.024E 01	3.37E 02	5.597E 00	5.150E 00	1.086E 02	1.097E 02	1.097E 02	1.097E 02	
31 6117/2	2.432E 02	1.823E 01	4.036E 02	5.579E 03	1.031E 04	4.020E 02	2.046E 02	3.224E 03	1.119E 02	7.364E 01	7.654E 02	
45 6115/2	4.555E 00	4.775E 01	2.080E 00	1.676E 03	3.062E 03	7.738E 01	2.639E 01	8.594E 00	1.191E 02	5.50E 03	4.185E 02	
38 6113/2	3.194E 01	2.845E 01	1.671E 01	1.094E 02	1.203E 03	3.906E 01	1.155E 02	3.755E 02	3.214E 02	2.861E 03	4.485E 01	



TABLE XXXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiYF_4$  (CONT'D)

	25	52	64	66	21	53	14	61	5	1	26
	6111/2	6115/2	6113/2	6111/2	61 9/2	6D 9/2	61 7/2	6D 7/2	6P 7/2	85 7/2	6117/2
29 6111/2	9.404E-01	2.287E-01	5.453E-01	6.259E-01	5.090E-01	7.689E-02	7.748E-02	1.488E-02	7.773E-04	7.514E-02	9.710E-01
48 6115/2	6.377E-02	3.104E-01	1.437E-02	1.461E-02	1.529E-01	4.140E-02	2.235E-01	9.256E-01	7.118E-04	2.362E-03	1.556E-01
50 6111/2	6.713E-00	6.335E-02	7.770E-01	1.696E-01	1.446E-01	1.917E-01	2.229E-01	5.026E-01	2.475E-03	1.016E-02	3.249E-01
32 6111/2	1.502E-00	6.125E-01	1.770E-02	3.689E-01	1.234E-01	1.528E-02	6.714E-01	1.262E-03	2.100E-03	2.908E-01	4.076E-01
27 6117/2	1.347E-00	6.007E-01	1.560E-01	2.951E-00	2.491E-01	1.960E-03	8.697E-01	1.562E-03	2.308E-04	5.537E-02	6.480E-01
42 6115/2	1.667E-00	6.202E-01	1.470E-02	2.242E-02	1.387E-02	2.285E-03	9.894E-01	1.059E-04	2.064E-04	7.366E-02	2.544E-01
44 6111/2	6.132E-01	5.570E-00	6.650E-01	4.817E-02	1.463E-02	1.784E-02	5.534E-00	8.500E-03	1.023E-05	4.437E-03	1.108E-00
34 6111/2	1.733E-01	5.907E-01	2.276E-01	1.684E-01	1.458E-01	2.759E-02	9.497E-01	2.134E-03	5.890E-04	1.791E-03	1.461E-01
19 61 9/2	7.605E-02	4.437E-01	1.352E-02	1.365E-01	1.216E-01	2.59E-02	6.197E-02	1.105E-03	5.034E-04	1.310E-03	5.592E-01
36 6C 9/2	4.956E-00	1.538E-01	1.040E-02	5.381E-01	2.216E-01	2.115E-02	2.011E-02	4.124E-02	6.714E-01	1.466E-03	3.418E-01
15 61 7/2	7.423E-00	1.104E-02	1.337E-03	4.216E-01	2.146E-03	2.115E-02	2.011E-02	1.803E-02	6.124E-03	1.844E-02	1.151E-02
59 6C 7/2	2.401E-02	2.337E-03	4.216E-01	2.146E-03	2.115E-02	2.115E-02	2.011E-02	1.803E-02	6.124E-03	1.844E-02	1.151E-02
7 6P 7/2	7.046E-02	8.033E-03	2.446E-01	1.249E-01	7.671E-02	2.046E-03	3.731E-01	1.033E-01	1.436E-00	4.656E-03	3.037E-02
3 8S 7/2	4.774E-01	2.420E-01	1.699E-03	1.179E-03	5.745E-04	4.185E-04	1.155E-03	8.297E-01	3.404E-01	2.030E-00	1.405E-03
67 6C 5/2	1.745E-02	6.593E-03	4.020E-03	1.922E-04	7.064E-04	2.847E-02	2.303E-04	5.068E-00	1.296E-03	1.220E-01	1.445E-03
10 5P 5/2	4.577E-02	6.593E-03	4.020E-03	1.922E-04	7.064E-04	2.847E-02	2.303E-04	5.068E-00	1.296E-03	1.220E-01	1.445E-03
63 6C 3/2	3.036E-01	1.363E-04	1.265E-05	1.724E-05	2.459E-04	4.544E-04	8.934E-01	1.150E-02	2.410E-03	3.418E-01	1.731E-01
13 5P 3/2	2.427E-00	1.166E-00	3.784E-01	1.704E-01	1.544E-03	6.108E-01	1.113E-03	1.134E-03	3.137E-04	9.233E-02	9.752E-01
23 6117/2	9.914E-01	7.389E-02	3.873E-02	5.663E-02	3.557E-02	7.951E-01	3.186E-01	1.134E-03	1.324E-05	4.224E-03	1.062E-01
51 6115/2	8.520E-00	1.938E-02	6.137E-01	5.866E-02	3.890E-00	1.469E-02	2.472E-00	3.851E-04	6.385E-04	2.311E-03	1.062E-01
40 6111/2	1.011E-00	4.296E-01	1.477E-01	1.523E-02	3.797E-01	1.560E-02	1.156E-01	1.537E-02	2.130E-04	6.125E-02	2.771E-00
37 6111/2	3.756E-00	4.614E-02	1.269E-02	2.953E-02	2.142E-02	4.633E-02	2.640E-01	1.537E-02	2.130E-04	6.125E-02	2.771E-00
54 6C 9/2	1.044E-02	2.906E-01	1.027E-02	6.656E-02	2.028E-02	5.537E-01	1.418E-02	3.845E-01	3.357E-01	5.818E-01	1.160E-02
17 61 7/2	3.035E-01	1.655E-03	6.838E-01	3.452E-02	1.304E-03	4.048E-02	1.319E-01	5.444E-01	1.381E-03	7.952E-01	5.279E-01
62 5D 7/2	5.394E-03	3.734E-04	5.891E-03	8.048E-03	5.470E-03	4.304E-01	5.523E-01	9.373E-02	2.842E-01	4.368E-01	7.165E-01
6 5P 7/2	1.123E-02	1.372E-03	1.053E-02	2.567E-02	4.054E-02	2.429E-01	1.739E-02	3.007E-00	3.158E-02	3.312E-05	8.321E-04
2 8S 7/2	1.493E-02	1.974E-04	5.218E-03	2.858E-03	1.921E-04	8.762E-01	4.228E-01	8.954E-01	6.107E-01	3.024E-00	4.527E-02
9 5P 5/2	1.739E-03	2.940E-04	7.342E-03	1.012E-04	4.407E-04	2.116E-01	3.064E-03	1.401E-01	7.230E-01	5.819E-01	9.714E-03
31 6117/2	1.726E-01	7.044E-02	7.453E-01	3.657E-02	3.112E-02	1.344E-02	5.392E-01	2.751E-03	1.633E-05	4.713E-03	1.183E-02
45 6115/2	3.735E-01	4.659E-00	5.666E-01	8.067E-01	7.405E-00	5.766E-01	1.189E-00	1.434E-03	9.467E-03	3.274E-02	3.433E-00
38 6113/2	4.600E-01	3.940E-01	3.420E-01	6.118E-00	2.462E-01	1.543E-01	6.503E-00	6.133E-02	7.423E-02	2.894E-01	1.132E-00

TABLE XXXV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Gd^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

29	$6117/2$	$6115/2$	5.043E 00
48	$6115/2$		2.765E 00
50	$6113/2$		8.271E 01
32	$6111/2$		3.942E 00
27	$6117/2$		3.770E 00
42	$6115/2$		2.376E 01
44	$6113/2$		7.301E 00
34	$6111/2$		1.576E 02
17	$613/2$		4.666E 01
56	$613/2$		2.115E 02
13	$611/2$		3.693E 01
59	$613/2$		1.170E 02
7	$611/2$		1.534E 03
3	$613/2$		3.073E 03
67	$615/2$		3.641E 02
10	$613/2$		3.284E 03
63	$613/2$		1.614E 03
33	$613/2$		1.827E 04
23	$6117/2$		2.714E 01
21	$6115/2$		1.071E 02
40	$6113/2$		2.333E 02
37	$6111/2$		1.432E 01
22	$613/2$		1.246E 02
14	$611/2$		6.149E 02
17	$611/2$		2.398E 01
62	$613/2$		5.312E 04
6	$611/2$		6.528E 04
2	$613/2$		4.124E 03
65	$613/2$		1.033E 02
9	$615/2$		6.805E 01
31	$6117/2$		7.583E 01
45	$6115/2$		3.366E 01
38	$6113/2$		2.338E 01

TABLE XXXVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiVF_4$ <sup>a</sup>

TB IN $LiVF_4$ . SCALED 9K* OF ND $LiVF_4$ FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.									
INIT. BKM AND CENTRICIDS. Q = -0.000									
-703.000 = 840      866.000 = 844      -18.600 = 860      757.000 = 864      14.600 = 864									
433.000 = 820									
7F 6	229.0	100.0	4	22.4	0.0	26 7F 3	96.7	4	4388.7
7F 5	2274.0	100.0	4	22.6	0.0	27 7F 3	93.4	2	4453.2
7F 4	3526.0	99.3	2	145.7	0.0	28 7F 3	94.9	0	4499.7
7F 3	4493.0	94.6	0	160.3	0.0	29 7F 3	96.4	2	4545.0
7F 2	5158.0	99.7	4	171.9	0.0	30 7F 3	96.5	4	4558.8
7F 1	5624.0	98.2	2	192.9	0.0	31 7F 2	98.5	0	5040.0
7F 0	5852.0	98.6	0	239.3	0.0	32 7F 2	97.3	4	5095.3
5D 4	20582.0	99.5	0	351.5	0.0	33 7F 2	93.1	2	5246.6
5D 3	26357.0	99.4	2	367.7	0.0	34 7F 2	97.8	4	5334.7
5D 6	1	99.4	4	379.0	0.0	35 7F 1	96.4	0	5586.4
5L10	27087.0	99.4	4	2157.4	0.0	36 7F 1	98.1	2	5696.2
5G 5	3	99.4	4	2201.1	0.0	37 7F 0	97.8	0	5886.2
1 7F 6	100.0	99.4	4	2201.1	0.0	38 5D 4	100.0	2	20538.0
2 7F 6	100.0	99.4	4	2201.1	0.0	39 5D 4	100.0	0	20542.9
3 7F 6	99.3	99.5	2	2218.5	0.0	40 5D 4	100.0	4	20552.1
4 7F 6	94.6	99.2	0	2363.4	0.0	41 5D 4	99.9	0	20560.4
5 7F 6	99.7	97.9	2	2403.9	0.0	42 5D 4	100.0	4	20599.0
6 7F 6	98.2	97.7	2	2415.0	0.0	43 5D 4	99.9	2	20613.0
7 7F 6	98.6	98.3	4	3366.9	0.0	44 5D 4	99.9	0	20634.7
8 7F 6	99.5	98.2	4	3423.7	0.0	45 5D 6	65.4	4	26278.8
9 7F 6	99.4	98.2	4	3464.0	0.0	46 5D 3	71.3	2	26286.7
10 7F 6	99.4	98.2	0	3514.1	0.0	47 5D 3	76.5	0	26295.5
11 7F 5	99.4	98.2	0	3544.9	0.0				
12 7F 5	99.5	98.2	0	3500.8	0.0				
13 7F 5	99.2	98.2	0	3787.0	0.0				
14 7F 5	99.2	98.2	0						
15 7F 5	97.9	98.2	0						
16 7F 5	97.5	98.2	0						
17 7F 5	97.7	98.2	0						
18 7F 5	98.3	98.2	0						
19 7F 4	98.3	98.2	0						
20 7F 4	98.2	98.2	0						
21 7F 4	98.2	98.2	0						
22 7F 4	99.0	98.2	0						
23 7F 4	98.8	98.2	0						
24 7F 4	97.0	98.2	0						
25 7F 4	98.2	98.2	0						

<sup>a</sup> See footnote at end of table.

TABLE XXXVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiF_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
48 5G 6 1	95.7	4	26322.0	0.C
49 5D 3 3	81.0	2	26326.3	0.C
50 5D 3 3	94.8	4	26355.4	0.C
51 5D 3 3	53.9	4	26367.6	0.C
52 5G 6 1	62.8	2	26445.0	0.C
53 5G 6 1	96.8	0	26449.5	0.C
54 5G 6 1	94.3	2	26506.2	0.C
55 5G 6 1	77.7	0	26534.0	0.C
56 5G 6 1	82.0	0	26534.7	0.C
57 5G 6 1	83.5	4	26540.1	0.C
58 5G 6 1	85.8	2	26586.2	0.C
59 5G 6 1	95.1	4	26589.1	0.C
60 5L10	97.0	4	26890.7	0.C
61 5L10	94.6	2	26897.8	0.C
62 5L10	73.8	0	26902.9	0.C
63 5L10	98.9	4	26972.0	0.C
64 5L10	98.0	2	26987.7	0.C
65 5L10	96.6	0	27029.6	0.C
66 5L10	96.4	0	27030.0	0.C
67 5L10	98.6	0	27056.2	0.C
68 5L10	98.3	2	27056.8	0.C
69 5L10	98.0	4	27060.6	0.C
70 5L10	97.2	2	27082.2	0.C
71 5L10	98.1	4	27250.3	0.C
72 5L10	98.2	4	27250.6	0.C
73 5L10	98.2	4	27375.1	0.C
74 5L10	98.4	2	27375.3	0.C
75 5L10	98.6	0	27375.7	0.C
76 5G 5 3	97.1	2	27780.7	0.C
77 5G 5 3	97.6	0	27802.5	0.C
78 5G 5 3	97.2	0	27812.7	0.C
79 5G 5 3	99.4	2	27838.2	0.C
80 5G 5 3	98.7	4	27842.4	0.C
81 5G 5 3	98.4	0	27902.2	0.C
82 5G 5 3	98.4	4	27906.4	0.C
83 5G 5 3	97.9	2	27911.0	0.C

<sup>a</sup>These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $Nd^{3+}$  in  $LiF_4$  by the  $\rho_k(Tb)/\rho_k(Nd)$  ratios from table II.



TABLE XXXVII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 4$  AND  $2M_u = 2$

	70	68	52	6	76	15	74	58	3	56	3	7F 5
	5110	5110	50 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	5110	5G 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	5110
71 5L10	5.978E 04	4.543E 04	7.185E 04	1.239E 02	8.032E 02	3.488E 01	7.422E 02	3.292E 03	3.327E 01	4.631E 02	3.282E 02	CC
69 5L10	6.407E 04	8.420E 02	7.854E 03	3.183E 03	2.360E 04	7.261E 01	6.044E 03	2.267E 03	5.902E 02	2.612E 04	2.739E 02	CC
51 5D 3	7.582E 04	8.252E 03	5.354E 04	3.013E 02	2.941E 03	6.566E 01	3.317E 02	2.195E 03	1.032E 02	2.617E 04	6.792E 01	CC
1 7F 6	1.448E 05	7.265E 02	1.166E 03	2.200E 04	6.229E 01	5.511E 04	1.644E 01	9.716E 02	4.396E 03	1.017E 02	2.427E 03	CC
60 5L10	2.236E 04	1.763E 03	2.237E 04	5.047E 02	1.440E 02	1.789E 03	1.181E 05	1.284E 03	1.526E 02	1.755E 03	4.902E 03	CC
57 5G 6	1.274E 04	2.678E 04	2.343E 02	2.422E 03	2.457E 23	3.351E 04	3.918E 03	2.849E 02	8.003E 03	1.755E 03	2.473E 02	CC
5 7F 6	6.311E 01	2.702E 02	2.752E 04	4.983E 02	7.800E 03	1.578E 03	2.055E 01	1.498E 02	7.442E 02	5.861E 02	2.455E 04	CC
80 5G 5	1.655E 02	5.586E 01	5.071E 01	1.380E 02	5.785E 03	2.142E 03	6.008E 04	2.677E 01	6.757E 03	1.464E 02	5.781E 02	CC
11 7F 5	6.492E 01	7.071E 01	3.469E 03	1.755E 04	1.537E 01	5.855E 04	7.598E 04	9.357E 01	5.303E 02	8.027E 03	2.122E 02	CC
40 5D 4	1.627E 02	2.053E 02	2.547E 02	1.247E 04	7.946E 01	3.759E 04	4.048E 02	7.328E 04	1.033E 01	2.061E 04	5.178E 02	CC
21 7F 4	1.939E 03	7.768E 01	1.768E 04	2.687E 02	1.769E 05	1.419E 02	5.531E 04	1.901E 00	6.094E 01	1.373E 04	1.379E 00	CC
26 7F 3	1.591E 01	3.547E 01	7.569E 01	1.059E 05	1.104E 04	4.019E 01	2.553E 03	4.057E 01	6.469E 00	6.472E 04	1.207E 03	CC
32 7F 2	2.754E 00	1.246E 01	1.764E 01	1.111E 04	8.760E 00	1.917E 03	9.054E 00	7.950E 01	2.922E 04	3.795E 03	1.295E 05	CC
73 5L10	7.588E 03	5.851E 03	9.111E 04	2.022E 04	2.103E 02	9.412E 03	2.242E 03	6.052E 04	7.360E 04	2.746E 03	1.104E 02	CC
59 5G 6	4.000E 03	3.731E 03	8.467E 02	3.715E 03	4.448E 03	4.342E 04	1.278E 04	4.372E 01	4.795E 03	1.104E 02	2.413E 03	CC
10 7F 6	2.124E 01	1.894E 03	3.501E 04	1.344E 04	1.655E 03	2.607E 04	1.724E 03	7.644E 04	3.873E 03	2.647E 02	9.855E 02	CC
82 5G 5	1.167E 02	2.229E 02	3.480E 01	1.952E 03	2.488E 03	9.147E 02	1.684E 02	3.644E 03	1.565E 02	3.273E 04	7.058E 02	CC
18 7F 5	4.818E 04	1.613E 05	2.200E 04	1.513E 01	1.407E 05	3.385E 05	4.316E 04	1.100E 02	3.414E 04	1.450E 00	1.447E 04	CC
42 5D 4	1.243E 03	5.559E 03	4.334E 02	3.394E 03	1.967E 02	3.019E 04	1.362E 03	7.595E 04	2.275E 00	2.687E 03	1.024E 02	CC
22 7F 4	8.526E 04	1.311E 03	1.385E 04	1.422E 02	3.809E 02	2.155E 02	2.601E 03	3.926E 01	3.518E 00	2.288E 05	1.307E 02	CC
45 5G 6	1.025E 01	3.804E 00	7.797E 01	3.809E 01	1.136E 05	3.119E 01	2.632E 03	2.279E 01	7.675E 01	1.378E 03	1.307E 02	CC
30 7F 3	3.160E 00	5.928E 00	2.001E 01	1.364E 04	8.658E 02	2.553E 04	3.830E 00	2.668E 03	1.989E 03	7.290E 03	8.490E 02	CC
34 7F 2	7.153E 04	8.509E 03	2.547E 04	8.658E 02	1.557E 04	7.779E 02	3.530E 03	3.879E 02	2.295E 02	2.926E 03	4.258E 02	CC
63 5L10	1.830E 05	5.731E 02	1.156E 04	3.028E 01	5.571E 04	8.844E 00	3.243E 03	2.853E 02	7.437E 01	1.926E 04	1.346E 02	CC
48 5G 6	1.395E 04	4.492E 02	1.149E 02	1.276E 01	8.859E 02	5.066E 01	2.770E 02	1.138E 01	4.777E 01	1.455E 01	6.562E 02	CC
2 7F 6	1.173E 05	5.910E 02	2.706E 02	4.307E 01	8.859E 02	5.066E 01	2.770E 02	1.138E 01	4.777E 01	1.455E 01	6.562E 02	CC
72 5L10	50 4	3 7F 4	50 3	3 7F 3	7F 2	7F 1	5110	5G 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	12
71 5L10	3.223E 01	1.327E 01	1.141E 02	4.399E 02	1.936E 02	2.628E 01	8.185E 03	7.402E 03	1.943E 01	4.748E 02	2.734E 01	CC
69 5L10	1.643E 05	5.462E 03	1.015E 03	9.330E 00	1.059E 00	1.423E 01	2.584E 03	1.138E 05	5.230E 03	3.645E 02	6.126E 02	CC
51 5D 3	5.267E 02	1.250E 02	3.133E 04	7.183E 00	2.785E 01	1.720E 01	1.563E 04	4.901E 04	1.133E 04	3.000E 04	7.033E 02	CC
1 7F 6	5.806E 01	3.157E 04	3.743E 02	1.616E 04	2.342E 02	1.548E 02	1.197E 02	3.417E 03	7.463E 03	3.444E 03	2.165E 04	CC
60 5L10	3.807E 04	8.405E 02	2.394E 04	4.956E 01	3.886E 01	1.017E 00	1.396E 02	5.536E 03	6.447E 01	6.474E 03	7.207E 01	CC
57 5G 6	2.191E 02	1.427E 04	4.425E 01	1.141E 03	1.807E 05	2.451E 01	6.443E 03	3.177E 02	2.308E 02	4.376E 03	1.336E 03	CC
5 7F 6	6.596E 03	2.504E 00	2.651E 04	1.421E 02	9.306E 01	1.516E 02	1.368E 04	5.000E 03	1.130E 02	2.324E 02	4.708E 02	CC
80 5G 5	5.959E 01	2.670E 04	5.189E 02	3.402E 04	2.703E 04	2.825E 04	1.585E 01	2.066E 02	7.384E 03	6.607E 01	2.446E 04	CC
11 7F 5	6.595E 01	2.670E 04	5.189E 02	3.402E 04	2.703E 04	2.825E 04	1.585E 01	2.066E 02	7.384E 03	6.607E 01	2.446E 04	CC
40 5D 4	3.079E 02	6.654E 01	5.833E 03	3.176E 02	2.758E 02	3.195E 04	1.644E 04	1.071E 04	1.101E 02	3.052E 02	4.899E 04	CC
21 7F 4	1.337E 02	2.525E 04	1.370E 02	2.758E 02	3.195E 04	1.644E 04	1.071E 04	1.101E 02	3.052E 02	4.899E 04	6.335E 04	CC
50 5D 3	8.121E 03	9.273E 01	1.320E 04	5.783E 01	6.895E 01	9.093E 01	7.401E 03	8.324E 03	3.946E 03	1.960E 02	2.562E 04	CC
26 7F 3	2.306E 01	2.378E 03	5.681E 00	1.845E 04	8.809E 03	1.057E 04	1.203E 00	1.303E 01	1.226E 04	4.254E 02	5.010E 04	CC
32 7F 2	1.772E 01	2.686E 03	1.859E 02	2.165E 04	1.192E 03	5.678E 01	4.061E 01	2.203E 04	1.120E 04	4.245E 03	1.735E 00	CC
73 5L10	6.898E 02	1.265E 01	3.400E 03	7.772E 00	8.459E 00	2.665E 00	4.767E 00	6.354E 02	3.292E 02	2.227E 03	1.135E 04	CC
59 5G 6	1.571E 04	1.515E 02	9.383E 03	7.799E 00	9.231E 01	4.767E 00	6.354E 02	3.292E 02	2.227E 03	1.135E 04	1.455E 04	CC
10 7F 6	3.552E 01	6.093E 03	8.934E 01	9.227E 03	9.589E 04	4.204E 05	3.951E 01	3.159E 01	5.512E 02	1.514E 03	3.015E 04	CC
82 5G 5	5.786E 04	8.099E 01	1.470E 05	3.688E 01	7.302E 01	1.206E 02	3.458E 04	3.159E 01	5.512E 02	1.514E 03	3.015E 04	CC
18 7F 5	6.323E 02	1.022E 05	4.877E 02	9.209E 04	3.261E 04	4.028E 04	1.073E 00	7.167E 01	3.056E 03	4.859E 01	1.920E 02	CC
42 5D 4	2.466E 03	7.190E 02	3.900E 03	1.930E 02	1.103E 01	6.268E 01	2.448E 04	2.978E 03	1.624E 01	3.746E 03	6.159E 04	CC
22 7F 4	7.339E 02	1.744E 05	3.764E 01	5.115E 04	5.742E 03	6.175E 03	6.842E 02	1.642E 02	4.936E 03	1.444E 01	5.459E 04	CC
45 5G 6	1.129E 03	5.150E 00	6.200E 01	1.117E 01	2.021E 01	3.149E 01	1.344E 04	3.250E 04	9.133E 02	1.130E 03	6.733E 02	CC
30 7F 3	4.242E 02	1.079E 05	1.135E 01	6.492E 03	9.417E 03	1.328E 03	1.656E 02	1.297E 01	4.341E 01	1.274E 02	2.139E 04	CC
34 7F 2	4.734E 01	6.365E 03	2.723E 01	3.747E 03	2.854E 03	1.901E 01	2.352E 00	2.572E 01	4.204E 05	6.335E 01	8.174E 03	CC
63 5L10	3.137E 04	1.525E 03	1.531E 04	1.734E 01	6.380E 00	1.564E 00	4.558E 03	1.248E 05	2.401E 01	1.150E 04	4.277E 01	CC
48 5G 6	1.009E 04	2.778E 02	3.054E 03	9.413E 00	8.466E 00	1.178E 01	2.524E 03	5.143E 03	1.299E 04	3.746E 03	6.159E 04	CC
2 7F 6	4.411E 01	2.018E 04	4.661E 02	9.849E 03	7.611E 01	1.342E 01	2.524E 03	5.143E 03	1.299E 04	3.746E 03	6.159E 04	CC
72 5L10	1.179E 02	8.801E 00	2.897E 02	4.497E 03	4.472E 01	6.912E 04	9.031E 03	7.841E 03	8.963E 01	5.126E 02	4.213E 01	CC
	38	20	49	29	56	5110						
71 5L10	50 4	3 7F 4	50 3	3 7F 3	7F 2	7F 1	5110	5G 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	12
69 5L10	5.174E 01	4.611E 01	3.379E 02	2.215E 01	6.245E 04	1.261E 01	1.180E 03	3.336E 04	4.134E 02	2.574E 03	1.441E 00	CC
51 5D 3	1.083E 04	7.182E 01	7.053E 02	1.441E 00	3.615E 03	1.066E 02	5.918E 04	5.503E 01	1.474E 04	2.467E 03	1.755E 03	CC
1 7F 6	2.113E 05	8.858E 03	6.032E 03	9.765E 01	1.755E 03	1.842E 04	9.669E 00	6.071E 04	4.049E 01	8.122E 03	1.946E 03	CC
60 5L10	3.813E 01	1.297E 03	8.480E 02	4.117E 04	1.946E 03	3.813E 01	1.297E 03	8.480E 02	4.117E 04	1.946E 03	1.946E 03	CC
57 5G 6	6.977E 03	1.511E 01	2.459E 04	5.165E 02	4.018E 01	1.844E 02	1.024E 04	6.555E 04	1.956E 00	4.013E 04	1.829E 01	CC
5 7F 6	3.382E 01	9.487E 01	7.268E 03	1.956E 00	4.013E 04	3.382E 01	9.487E 01	7.268E 03	1.956E 00	4.013E 04	1.829E 01	CC
40 5D 4	3.265E 01	1.348E 01	5.724E 02	8.294E 00	8.427E 02	3.265E 01	1.348E 01	5.724E 02	8.294E 00	8.427E 02	1.245E 01	CC
21 7F 4	1.388E 01	4.001E 03	8.667E 00	3.301E 03	1.245E 01	1.388E 01	4.001E 03	8.667E 00	3.301E 03	1.245E 01	1.245E 01	CC
50 5D 3	2.521E 01	1.375E 03	4.110E 01	2.337E 03	8.671E 00	2.521E 01	1.375E 03	4.110E 01	2.337E 03	8.671E 00	1.245E 01	CC
26 7F 3	1.476E 02	2.651E 00	5.336E 01	1.091E 04	1.091E 04	1.476E 02	2.651E 00	5.336E 01	1.091E 04	1.091E 04	1.091E 04	CC
73 5L10	3.191E 03	5.691E 02	4.041E 03	2.876E 02	2.876E 02	3.191E 03	5.691E 02	4.041E 03	2.876E 02	2.876E 02	2.876E 02	CC
59 5G 6	1.094E 01	4.013E 02	1.948E 01	3.688E 02	2.079E 0							

TABLE XXXVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Td_{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 2$  AND  $2M_u = 0$

	66	62	53	55	77	14	34	19	76	54	74	4
	5L10	5L10	5G 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	5D 4	3 7F 4	5L10	5G 6	1 7F 4	4
70 5L10	2-425E 03	4-701E 01	1-038E 03	2-231E 02	2-811E 03	4-666E-02	5-786E 02	2-763E 01	2-545E 03	2-805E 03	2-605E 03	1 7F 6
68 5L10	2-493E 04	2-643E 03	1-087E 04	2-730E 03	3-754E 03	2-592E 01	3-478E 03	3-373E 02	7-436E 02	2-641E 04	1-173E 01	1 7F 6
52 7G 6	5-487E 03	1-980E 03	2-455E 03	8-559E 01	5-697E 03	4-697E 03	3-028E 03	1-437E 02	8-601E 03	7-163E 04	8-166E 02	1 7F 6
76 5G 5	8-177E 02	1-702E 02	5-760E 02	4-702E 03	6-732E 00	4-697E 03	7-315E 01	2-015E 04	7-798E 03	8-903E 02	8-166E 02	1 7F 6
15 7F 5	1-770E 02	4-804E 01	3-595E 04	1-177E 02	2-493E 03	6-761E 02	8-212E 02	7-339E 00	3-011E 03	1-032E 03	1-664E 03	1 7F 6
74 5L10	4-084E 03	3-509E 04	3-374E 04	9-180E 02	1-014E 04	3-734E 03	1-232E 01	4-220E 01	6-302E 01	7-260E 02	1-641E 03	1 7F 6
58 5G 6	8-841E 02	5-846E 03	9-226E 01	5-757E 02	1-592E 04	1-034E 04	2-254E 03	2-566E 03	6-905E 01	2-760E 04	2-883E 03	1 7F 6
3 7F 6	5-832E 00	3-689E 03	5-415E-01	5-668E 02	1-966E 03	4-221E 04	2-734E 00	1-724E 03	1-304E 04	2-826E 04	1-316E 01	1 7F 6
83 5G 5	1-468E 04	1-908E 03	1-262E 04	2-334E 02	7-220E 01	1-742E 02	7-151E 04	3-831E 01	4-578E 02	2-785E 03	1-122E 04	1 7F 6
17 7F 5	8-406E 01	3-053E 00	6-930E 02	6-088E 03	4-083E 01	1-412E 03	9-455E 01	1-081E 04	5-478E 02	2-785E 03	1-122E 04	1 7F 6
53 7C 4	6-838E 03	1-390E 05	3-935E 04	4-142E 02	1-018E 05	7-481E 02	3-657E 02	2-708E 01	5-478E 02	2-785E 03	1-122E 04	1 7F 6
27 7F 3	2-834E 01	3-990E 03	4-778E 02	1-584E 02	1-902E 02	9-114E 04	1-721E 01	3-912E 02	6-360E 01	2-717E 03	1-116E 04	2-184E 04
33 7F 2	1-775E-01	4-265E-01	1-595E 04	6-194E 01	1-003E 05	1-712E 01	1-391E 02	6-360E 01	2-717E 03	1-116E 04	2-184E 04	2-184E 04
36 7F 1	9-576E-02	4-281E 00	2-012E 00	3-167E 05	6-150E 00	7-071E 03	2-081E 01	1-059E 04	1-294E 01	2-215E 02	1-384E 04	2-119E 04
61 5L10	5-173E 02	2-281E 01	3-827E 04	1-335E 02	1-732E 03	9-386E 01	4-331E 02	6-147E 04	5-025E 03	1-746E 02	1-423E 03	1 7F 6
54 5G 6	6-553E 02	5-132E 04	7-627E 04	4-578E 02	7-023E 02	3-224E 04	4-331E 02	6-147E 04	5-025E 03	1-746E 02	1-423E 03	1 7F 6
9 7F 6	2-822E 01	1-112E 03	9-476E 02	3-341E 02	1-653E 02	6-044E 01	3-542E 03	1-525E 01	2-628E 03	4-594E 03	4-760E 02	1 7F 6
17 5G 5	8-152E 03	3-924E 04	1-688E 04	2-250E 02	2-543E 02	7-218E 03	2-772E 02	2-939E 02	4-502E 01	1-156E 02	2-179E 03	1 7F 6
38 5D 2	2-193E 01	9-124E 01	1-321E 03	6-036E 04	5-530E 03	7-958E 01	6-439E 02	2-939E 02	4-502E 01	1-156E 02	2-179E 03	1 7F 6
38 5D 2	7-256E 03	1-928E 05	1-482E 04	1-340E 02	3-665E 01	1-312E 04	1-723E 02	8-212E 04	1-297E 01	4-613E 02	1-605E 02	1 7F 6
20 7F 4	1-748E 02	1-203E 04	3-151E 02	7-741E 03	3-665E 01	1-312E 04	1-723E 02	8-212E 04	1-297E 01	4-613E 02	1-605E 02	1 7F 6
49 5C 3	8-384E 00	1-626E 02	9-235E 03	3-504E 04	3-662E 03	1-320E 03	6-400E 02	1-901E 01	1-404E 04	7-326E 04	2-270E 03	1 7F 6
29 7F 3	1-114E 04	1-128E 04	5-950E 04	1-734E 03	1-040E 05	6-220E 01	5-761E 04	1-970E 03	1-928E 04	1-634E 04	2-668E 03	1 7F 6

AD-A033 902

HARRY DIAMOND LABS ADELPHI MD  
RARE EARTH ION-HOST LATTICE INTERACTIONS. 6. LANTHANIDES IN LIY--ETC(U)  
AUG 76 D E WORTMAN, N KARAYIANIS  
HDL-TR-1770

F/G 20/5

UNCLASSIFIED

NL

2 of 2  
ADA033902

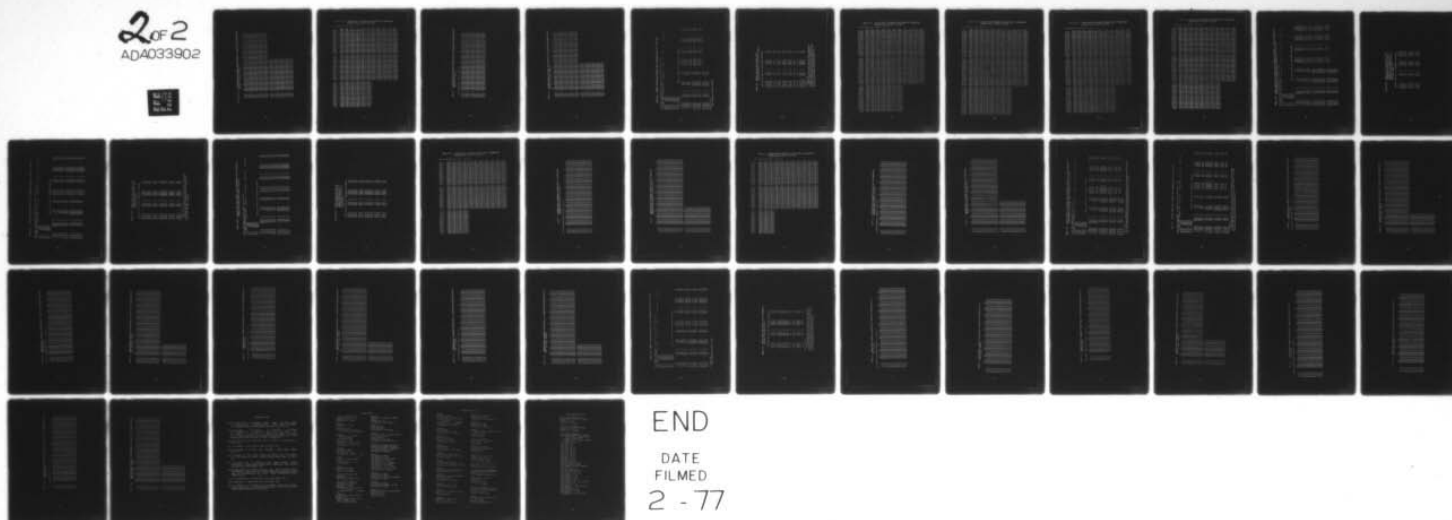


TABLE XXXVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiYF_4$  (CONT'D)

0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
0	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64																																				



TABLE XXXIX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiYF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -4$  AND  $2M_u = 0$

	00	62	53	8	77	14	39	19	75	56	4
	5110	5110	5G 6	1 7F 6	5G 5	3 7F 5	5D 4	3 7F 4	5110	5G 6	1 7F 6
71 5110	1.000E 04	1.291E 02	8.674E 01	2.990E-01	9.405E 02	8.438E 00	1.673E 00	7.836E-02	1.703E 01	3.788E 03	4.708E-01
69 5110	2.774E 01	5.129E 04	8.344E 04	2.178E 03	4.042E 02	1.382E 02	4.311E 03	4.721E 02	9.765E 03	3.951E 03	5.429E 03
51 5D 3	8.532E 04	4.511E 04	2.318E 05	5.487E 02	6.043E 01	2.457E 01	1.053E 03	3.443E 00	3.640E 01	2.432E 04	1.447E 02
1 7F 6	7.328E 01	1.160E 01	6.679E 00	5.789E 02	1.837E 03	8.891E 03	6.046E 00	9.605E 02	8.830E 00	1.035E 03	3.691E 02
60 5110	6.097E 03	1.145E 02	5.648E 04	1.214E 03	2.215E 00	5.746E 01	2.889E 05	1.008E 04	1.612E 05	4.093E 03	6.039E 02
57 5G 6	5.594E 04	4.597E 03	2.049E 05	2.412E 00	2.714E 03	1.813E 02	3.075E 04	3.443E 03	1.560E 05	1.176E 04	3.671E 03
5 7F 6	2.347E 01	2.235E 01	7.781E 00	3.837E 03	2.262E 02	1.223E 03	1.085E-01	4.649E 02	2.157E 00	1.174E 03	3.588E 03
80 5G 5	1.810E 01	3.258E 00	3.402E 02	6.975E-01	2.749E 02	4.117E 02	4.288E 01	5.349E 00	1.537E 01	7.235E 02	4.555E 00
11 7F 5	1.231E-01	1.109E-01	8.341E 00	5.285E 02	1.896E 03	2.757E 04	2.428E 00	2.519E 02	1.403E-01	2.734E 02	1.468E 03
40 5D 4	5.861E 03	4.264E 05	5.559E 04	1.039E 02	1.735E 02	2.824E 02	1.341E 03	2.305E 02	1.591E 03	4.588E 04	4.742E 02
21 7F 4	3.054E 02	1.875E 04	4.123E 02	2.093E 04	8.818E 00	5.776E 04	2.154E 02	4.217E 04	2.402E 02	3.088E 02	6.251E 04
50 5D 3	2.489E 01	1.270E 01	2.694E 02	2.988E 00	7.964E 00	2.423E 02	5.979E 02	3.401E 01	1.064E 01	2.375E 04	1.133E 00
26 7F 3	1.957E-02	1.813E-01	5.737E-01	1.528E 00	4.175E 02	9.940E 04	2.480E 01	5.651E 03	4.273E-02	2.603E 01	2.252E 03
32 7F 2	6.637E-02	8.121E-04	2.518E 00	3.935E 02	9.630E 00	3.676E 04	6.164E 00	1.293E 03	1.604E-02	9.480E-01	5.319E 00
73 5110	5.601E 01	1.757E 03	4.194E 02	5.962E 00	2.662E 00	2.034E 03	3.855E 00	1.771E 00	5.529E 03	3.777E 04	7.407E 00
59 5G 6	8.281E 02	6.759E 01	1.058E 03	2.530E 01	1.539E 02	1.702E 01	2.237E 02	3.214E 02	1.795E 02	1.011E 04	8.400E 00
10 7F 6	1.857E 02	1.207E-01	8.138E 03	1.650E 02	2.731E 03	6.799E 02	7.008E 04	2.480E 04	6.165E 01	1.487E 04	
82 5G 5	5.019E 03	1.145E 05	2.262E 03	3.416E 02	2.170E 02	4.522E 02	1.492E 04	2.505E 00	1.482E 05	2.116E 04	5.394E 03
18 7F 5	4.136E 01	2.134E 01	2.138E 03	6.168E 03	8.873E-01	1.768E 04	1.304E 02	3.258E 02	1.463E 03	7.063E 02	2.743E 04
42 5D 4	5.448E 02	3.284E 02	7.705E 01	1.392E 01	2.745E 05	4.621E 02	4.116E 02	3.591E 01	2.144E 02	1.705E 04	2.944E 00
22 7F 4	3.611E 00	1.142E 01	5.716E 00	1.285E 04	5.746E 02	1.111E 05	7.768E 01	2.766E 03	3.142E 00	2.792E 01	2.322E 02
45 5G 6	9.322E 04	3.297E 04	7.706E 04	1.467E 03	2.417E 02	7.123E 02	1.320E 03	3.534E 00	1.381E 05	6.313E 03	8.034E 03
30 7F 3	8.253E-01	2.779E 02	1.729E 02	3.016E 04	1.339E 00	6.527E 04	3.411E 02	1.965E 05	6.937E 01	8.088E-01	2.343E 05
34 7F 2	1.926E 00	6.484E 01	1.748E 00	7.619E 05	1.245E 00	6.433E 03	9.518E-01	4.410E 02	3.724E 01	1.471E 02	9.295E 01
63 5110	7.748E 03	3.031E 01	7.514E 00	3.788E-02	1.615E 05	3.604E 02	8.015E 01	4.448E 00	1.730E 03	1.523E 01	7.269E-01
48 5G 6	4.165E 03	1.122E 02	2.001E 02	3.727E 01	5.835E 03	1.255E 03	7.014E 02	4.741E 00	1.580E 00	2.717E 04	1.583E 01
2 7F 6	1.737E 04	5.172E 03	6.542E 03	2.651E 03	7.121E-01	4.919E 03	1.186E 02	4.267E 03	1.647E 02	1.466E 03	2.892E 03
72 5110	1.428E 05	6.716E 03	7.247E 03	1.664E 01	3.758E 01	3.706E 00	1.022E 02	2.111E 00	6.445E 01	2.590E 03	2.680E 01
	81	16	44	25	47	28	31	35	37	67	55
	5G 5	3 7F 5	5D 4	3 7F 4	5D 3	3 7F 3	7F 2	7F 1	7F 0	5110	5G 6
71 5110	1.618E 02	1.163E 01	5.371E 00	3.159E-02	3.177E 03	9.676E-04	1.428E-02	6.052E-02	2.708E-03	8.719E 03	1.136E 04
69 5110	4.340E 01	8.901E-01	2.018E 05	7.936E 03	4.886E 01	1.716E-01	1.370E 01	4.493E-02	8.075E 00	1.008E 03	2.019E 03
51 5D 3	1.553E 01	1.973E 01	1.327E 03	1.977E 02	4.082E 01	3.488E 00	4.743E 01	9.615E 00	4.642E-01	2.885E 02	7.041E 03
1 7F 6	2.139E 02	1.374E 01	1.657E 00	4.729E 02	1.720E 03	5.410E 01	8.620E-01	6.857E 02	1.187E 01	2.173E 02	6.394E 03
60 5110	6.673E 01	7.584E-01	1.445E 05	2.203E 03	1.226E 00	9.503E-04	1.743E 01	1.992E-02	2.802E 03	3.041E 03	5.208E 02
57 5G 6	2.391E 02	1.085E 01	4.663E 04	1.687E 00	2.885E 00	2.895E 00	5.079E-01	2.792E 00	5.145E 02	9.661E 02	4.603E 02
5 7F 6	4.261E 03	6.922E 04	2.621E 00	1.659E 02	4.606E 00	2.234E 05	1.057E 03	2.056E 05	3.105E 02	1.363E 04	2.733E 03
80 5G 5	5.272E 03	5.829E 02	1.174E 03	3.140E 03	3.637E 02	2.596E 02	4.860E 00	6.940E 02	9.800E-02	1.084E 04	5.719E 03
11 7F 5	1.138E 02	6.902E 03	7.479E 01	6.994E 02	6.363E 00	8.249E 04	3.854E 03	1.647E 05	1.447E 02	6.754E 00	1.125E 03
40 5D 4	4.352E 02	1.011E 01	5.420E 02	1.801E 02	2.425E 02	1.067E-01	1.356E 02	7.376E 01	1.344E 01	9.343E 01	1.390E 04
21 7F 4	1.539E-04	1.885E 03	2.661E 02	7.825E 04	3.287E 00	3.295E 00	5.100E 04	2.183E 03	1.012E 03	3.681E-02	3.770E 01
50 5D 3	9.221E 04	9.769E 02	1.126E 01	1.435E-01	4.525E 04	1.780E 01	2.390E 01	1.752E 01	2.099E-01	4.969E 01	1.011E 05
26 7F 3	3.139E 02	3.356E 04	4.335E-02	3.111E 01	2.781E 00	3.374E 04	1.166E 03	4.936E 03	1.435E 02	5.107E 01	1.216E 02
32 7F 2	2.215E 03	4.077E 05	4.321E 00	2.401E 02	2.107E-02	7.187E 02	3.954E 03	2.925E 03	1.962E 03	2.986E 01	7.708E 00
73 5110	1.259E 05	7.900E 02	2.081E 02	8.767E 00	8.362E 04	2.591E 01	2.537E-04	9.754E 00	7.754E-02	1.445E 02	1.177E 05
59 5G 6	3.796E 04	4.164E 03	7.120E 01	1.698E 02	1.053E 05	1.689E 02	7.514E 00	3.537E 01	1.023E-01	1.616E 05	2.136E 04
10 7F 6	3.050E 01	1.086E 04	1.710E 02	5.008E 04	6.374E 02	4.034E 03	1.356E 05	2.301E 02	6.591E 05	3.444E-01	1.066E 01
82 5G 5	2.066E 02	1.124E 00	4.894E 05	1.477E 03	3.288E 02	1.618E-02	1.010E 03	3.462E 00	5.416E-01	3.093E 01	3.893E 03
18 7F 5	3.910E 00	9.805E 02	2.523E 03	4.710E 05	1.116E 01	2.438E 02	1.509E 03	3.063E 03	4.718E 02	1.292E-01	2.729E 02
42 5D 4	8.189E 04	7.068E 02	1.233E 02	5.777E-01	2.589E 01	2.628E 02	2.130E 00	4.196E 00	1.236E 02	4.055E 05	1.145E 04
22 7F 4	4.157E 01	1.854E 05	1.128E 00	6.076E 00	4.608E 00	7.078E 04	4.312E 07	1.165E 02	1.005E 04	1.240E 04	1.131E 02
45 5G 6	9.002E 02	6.058E 01	1.513E 04	1.352E 02	3.747E 01	1.172E 00	1.762E 01	5.985E 00	1.306E 02	4.399E 01	2.889E 03
30 7F 3	4.279E 00	2.771E 03	6.028E 02	9.849E 04	8.557E 00	6.335E 02	6.215E 03	1.369E 03	1.451E 02	3.742E-01	2.229E 04
34 7F 2	2.278E-03	4.577E 03	2.485E 00	6.684E 03	5.266E 01	5.812E 03	4.506E 02	9.433E 02	5.273E 03	4.601E-02	5.583E 01
63 5110	3.011E 03	3.252E 01	9.044E 00	2.975E-01	5.216E 03	8.126E 01	2.114E-03	3.618E 01	5.294E 03	3.167E 04	5.583E 02
48 5G 6	1.260E 03	9.047E 01	5.068E 01	5.703E 01	1.109E 05	3.364E 01	2.044E 00	6.451E 00	2.862E-02	3.361E 04	1.065E 05
2 7F 6	4.053E-01	8.859E 01	4.286E 01	2.633E 03	9.135E 01	1.107E 01	5.787E-02	1.590E 01	3.971E 02	7.708E 01	3.068E 02
72 5110	2.924E 00	7.514E-02	1.647E 01	6.925E-02	2.440E 01	5.094E-04	3.998E-01	7.135E-04	3.824E-01	1.112E 03	1.131E 03
	7	13	41	23	65						
	7F 6	5G 5	3 7F 5	5D 4	3 7F 4	5110					
71 5110	1.545E 02	3.780E 01	3.377E 00	4.369E-01	9.317E-01	1.365E 05					
69 5110	1.014E 01	3.189E 04	2.356E 02	2.605E 01	1.657E 00	3.142E 03					
51 5D 3	1.640E 01	1.088E 05	3.350E 01	1.657E 01	1.532E 01	1.880E 03					
1 7F 6	5.629E 03	1.182E 00	4.873E 03	1.437E 02	5.989E 03	2.461E 04					
60 5110	2.366E 00	1.456E 05	9.161E 01	3.744E 01	4.071E 00	2.148E 03					
57 5G 6	1.039E 00	6.174E 03	3.390E 02	1.555E 01	1.703E 01	9.154E 02					
5 7F 6	8.389E 03	1.091E 01	1.878E 03	7.089E 02	4.728E 04	2.449E 02					
80 5G 5	6.157E 02	2.613E 02	5.266E 02	1.949E 05	1.985E 02	6.972E-01					
11 7F 5	9.823E 03	4.551E 00	1.481E 04	1.193E 03	1.739E 05	7.272E 01					
40 5D 4	1.103E 00	2.111E 05	5.167E 02	5.216E 02	1.518E 01	1.038E 02					
21 7F 4	3.597E 03	3.091E 02	1.008E 05	1.442E 01	1.076E 03	3.797E 00					
50 5D 3	4.071E 01	6.817E 02	1.296E 02	5.979E 02	2.875E 01	6.183E 02					
26 7F 3	1.200E 05	1.002E 00	5.475E 04	4.831E 01	2.150E 04	1.529E 01					
32 7F 2	1.964E 05	1.401E 00	1.963E 04	3.972E 00	5.235E 03	4.966E 00					
73 5110	1.600E 04	1.277E 01	1.246E 00	7.222E 03	3.701E 01	6.787E 03					
59 5G 6	5.411E 02	1.263E 03	8.273E 00	7.200E 04	7.056E 02	4.874E 01					
10 7F 6	1.234E 02	2.637E 00	1.632E 03	1.019E 00	2.985E						

TABLE XL. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiYF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -2$  AND  $2M_u = 2$

	70	5110	510	52	1	7F 6	76	3	15	74	5A	3	7F 6	5G 5	3	17
70 5110	2.159E	03 5.325E	03 9.814E	02 7.15E	02 8.022E	02 2.362E	00 2.395E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E
52 5G 6	5.924E	03 4.690E	03 3.744E	02 7.15E	02 8.022E	02 2.362E	00 2.395E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E	01 2.198E
6 7F 6	1.9.814E	02 3.744E	03 9.038E	04 1.637E	03 1.756E	02 2.114E	01 5.074E	03 2.207E	04 3.331E	03 3.988E	02 3.275E	02 3.275E	02 3.275E	02 3.275E	02 3.275E	02 3.275E
76 5G 2	7.581E	02 3.692E	03 1.637E	04 1.026E	04 2.866E	03 1.656E	04 6.504E	04 1.449E	05 5.342E	02 5.342E	02 5.342E	02 5.342E	02 5.342E	02 5.342E	02 5.342E	02 5.342E
16 5G 2	8.822E	02 1.428E	04 1.450E	02 2.866E	03 3.068E	02 8.811E	02 1.204E	04 1.319E	03 1.278E	03 1.816E	02 1.596E	02 1.596E	02 1.596E	02 1.596E	02 1.596E	02 1.596E
70 5110	2.362E	02 2.114E	03 1.696E	04 4.369E	03 1.604E	04 8.811E	02 6.032E	04 7.507E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E
58 5G 6	2.362E	01 2.074E	03 6.504E	04 4.369E	03 1.604E	04 8.811E	02 6.032E	04 7.507E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E	02 4.129E
3 7F 6	2.139E	02 1.531E	04 1.449E	02 1.287E	03 1.319E	03 8.667E	02 4.129E	01 8.891E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E
83 5G 5	3.275E	00 3.498E	02 5.142E	02 1.287E	03 1.319E	03 8.667E	02 4.129E	01 8.891E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E	02 4.811E
17 7F 5	1.571E	01 1.365E	04 4.601E	02 1.150E	02 1.074E	04 4.601E	02 1.354E	05 2.509E	04 4.225E	02 4.225E	02 4.225E	02 4.225E	02 4.225E	02 4.225E	02 4.225E	02 4.225E
43 5D 4	3.296E	04 2.605E	05 3.705E	03 5.998E	02 2.879E	02 9.914E	03 1.129E	04 1.162E	03 2.633E	02 1.743E	03 1.743E	03 1.743E	03 1.743E	03 1.743E	03 1.743E	03 1.743E
24 7F 4	1.170E	03 8.488E	03 5.998E	02 2.692E	04 1.955E	01 9.752E	01 4.059E	02 5.391E	04 5.691E	02 5.691E	02 5.691E	02 5.691E	02 5.691E	02 5.691E	02 5.691E	02 5.691E
70 5G 3	3.010E	02 2.935E	02 7.351E	02 5.112E	01 2.830E	03 5.552E	01 1.071E	04 2.170E	01 9.150E	04 3.844E	02 3.844E	02 3.844E	02 3.844E	02 3.844E	02 3.844E	02 3.844E
33 7F 2	1.177E	01 9.393E	02 2.047E	04 4.567E	04 2.941E	01 3.146E	04 4.762E	00 8.211E	02 4.447E	01 1.766E	05 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E
36 7F 1	3.010E	00 1.147E	01 1.008E	01 2.123E	05 2.753E	01 3.146E	04 4.762E	00 8.211E	02 4.447E	01 1.766E	05 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E	02 2.459E
61 5110	1.998E	03 2.009E	01 3.370E	01 2.366E	02 1.951E	01 4.950E	03 8.391E	00 9.841E	00 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E
54 5G 6	4.042E	02 1.000E	03 1.561E	01 2.366E	02 1.951E	01 4.950E	03 8.391E	00 9.841E	00 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E	04 1.051E
9 7F 6	5.375E	01 4.367E	03 1.308E	03 5.800E	02 1.388E	04 4.468E	01 7.526E	04 1.636E	04 5.802E	00 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E
79 5G 5	4.793E	02 7.933E	03 1.308E	03 5.800E	02 1.388E	04 4.468E	01 7.526E	04 1.636E	04 5.802E	00 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E
12 7F 5	5.375E	01 4.367E	03 1.308E	03 5.800E	02 1.388E	04 4.468E	01 7.526E	04 1.636E	04 5.802E	00 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E	03 9.741E
38 7F 4	2.308E	03 1.430E	04 8.163E	03 1.730E	02 2.014E	04 2.506E	02 2.053E	01 1.744E	02 4.782E	04 3.988E	02 3.988E	02 3.988E	02 3.988E	02 3.988E	02 3.988E	02 3.988E
49 5G 3	1.258E	01 7.207E	03 1.167E	03 6.058E	04 8.293E	01 3.597E	02 2.531E	01 1.694E	04 1.114E	02 4.010E	04 1.436E	04 1.436E	04 1.436E	04 1.436E	04 1.436E	04 1.436E
29 7F 3	2.507E	03 5.818E	03 3.764E	03 9.747E	02 2.438E	02 1.816E	02 5.743E	04 7.746E	04 1.178E	02 4.061E	04 4.061E	04 4.061E	04 4.061E	04 4.061E	04 4.061E	04 4.061E
64 5110	3.706E	03 1.417E	04 6.450E	04 7.664E	02 8.341E	04 3.592E	01 1.424E	03 2.444E	04 3.746E	03 3.746E	03 3.746E	03 3.746E	03 3.746E	03 3.746E	03 3.746E	03 3.746E

TABLE XL. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES  
FOR  $Tb^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	43	50 4	3	24	46	27	33	36	61	54	9	75	12
70 5110	3.296E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
68 5110	2.605E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
52 5G 6	3.705E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
6 7F 6	2.879E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
76 5G 5	9.314E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
15 7F 5	2.392E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
48 5G 6	5.391E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
58 5G 6	5.391E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
83 5G 5	9.144E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
17 7F 5	8.452E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
43 5L 4	2.085E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
24 7F 4	1.517E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
46 5D 3	3.230E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
27 7F 3	2.597E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
33 7F 2	6.895E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
60 5110	1.268E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
9 7F 6	5.875E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
79 5G 5	2.331E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
12 7F 5	5.391E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
38 5D 4	2.782E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
20 7F 4	6.455E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
49 5D 3	3.297E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
29 7F 3	9.500E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
64 5110	1.661E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
70 5110	2.308E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
68 5110	1.430E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
52 5G 6	1.816E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
6 7F 6	1.730E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
76 5G 5	2.014E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
15 7F 5	2.504E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
74 5110	2.056E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
58 5G 6	8.484E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
83 5G 5	8.010E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
17 7F 5	3.803E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
43 5D 4	2.782E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
24 7F 4	9.585E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
46 5D 3	4.212E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
27 7F 3	1.296E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
33 7F 2	1.661E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
36 7F 1	8.744E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
61 5110	2.072E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
9 7F 6	5.789E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
79 5G 5	4.321E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
12 7F 5	6.994E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
38 5D 4	2.894E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
20 7F 4	3.093E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
49 5D 3	2.648E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
29 7F 3	3.364E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E
64 5110	5.678E	0.4170E	0.310E	0.2127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E	0.127E



TABLE XLI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$

DY IN LIVFA. SCALED HKM OF ND LIVFA FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.  
 INIT. BKM AND CENTRICIDS. Q = -0.000  
 435.000 = H20 -680.000 = R40 -17.600 = P60 715.000 = P64 13.400 = P64  
 6H15/2 262.0  
 6H13/2 3710.0  
 6H11/2 6028.0  
 6H11/2 7830.0  
 6H 9/2 7879.0  
 6H 9/2 9188.0  
 6H 7/2 9243.0  
 6H 5/2 10340.0  
 6F 7/2 11071.0  
 6F 5/2 12462.0  
 6F 3/2 13155.0  
 6F 1/2 13706.0  
 4F 9/2 3 21000.0

	FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
1 6H15/2	100.0	0.0	22 6H 9/2	56.4	1 7661.1
2 6H15/2	93.9	0.0			0.0
3 6H15/2	141.6	0.0	23 6F11/2	51.7	1 7736.2
4 6H15/2	151.4	0.0	24 6F11/2	79.6	3 7758.1
5 6H15/2	178.9	0.0			0.0
6 6H15/2	195.5	0.0	25 6H 9/2	55.5	3 7763.4
7 6H15/2	222.3	0.0			0.0
8 6H15/2	481.8	0.0	26 6F11/2	90.9	1 7805.9
9 6H13/2	497.8	0.0	27 6F11/2	38.3	3 7842.1
10 6H13/2	3597.0	0.0			0.0
11 6H13/2	3604.9	0.0	28 6H 9/2	61.2	1 7845.2
12 6H13/2	3642.0	0.0	29 6H 9/2	76.5	3 7920.3
13 6H13/2	3691.1	0.0	30 6H 9/2	87.4	1 7947.7
14 6H13/2	3747.2	0.0			0.0
15 6H13/2	3801.7	0.0	31 6F11/2	64.4	1 7995.6
16 6H11/2	3814.5	0.0	32 6F11/2	53.4	3 8074.1
17 6H11/2	5895.6	0.0			0.0
18 6H11/2	5972.1	0.0	33 6H 7/2	56.7	1 9014.3
19 6H11/2	6020.9	0.0			0.0
20 6H11/2	6028.5	0.0			0.0
21 6H11/2	6075.7	0.0			0.0
22 6H11/2	6090.4	0.0			0.0

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE XLI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD  
PARAMETERS FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT	PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
34 6F 9/2		67.7	3	9101.2	0.C
35 6F 9/2		63.6	1	9116.1	0.C
36 6F 9/2		68.4	3	9204.4	0.C
37 6F 9/2		98.6	1	9225.2	0.C
38 6F 9/2		53.3	3	9258.5	0.C
39 6F 9/2		56.4	1	9275.1	0.C
40 6H 7/2		38.1	3	9307.8	0.C
41 6H 7/2		62.9	1	9435.5	0.C
42 6H 5/2		96.4	3	10218.0	0.C
43 6H 5/2		34.6	3	10352.5	0.C
44 6H 5/2		93.5	1	10431.7	0.C
45 6F 7/2		98.5	1	11033.1	0.C
46 6F 7/2		96.1	3	11106.6	0.C
47 6F 7/2		98.5	3	11125.1	0.C
48 6F 7/2		95.7	1	11145.8	0.C
49 6F 5/2		99.1	3	12447.5	0.C
50 6F 5/2		99.5	1	12464.4	0.C
51 6F 5/2		98.6	3	12523.3	0.C
52 6F 3/2		98.7	3	13173.4	0.C
53 6F 3/2		99.2	1	13174.9	0.C
54 6F 1/2		99.4	1	13723.0	0.C
55 4F 9/2 3		100.0	1	20862.0	0.C
56 4F 9/2 3		100.0	3	20947.0	0.C
57 4F 9/2 3		100.0	1	20986.9	0.C
58 4F 9/2 3		100.0	3	21007.7	0.C
59 4F 9/2 3		100.0	1	21194.5	0.C

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $Nd^{3+}$  in  $LiYF_4$  by the  $\rho_k(Dy)/\rho_k(Nd)$  ratios from table II.

TABLE XLII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -3$  AND  $2M_u = 3$

	3	10	16	25	8	14	21	27	58	32	34
	6H13/2	6H13/2	6H11/2	6H9/2	6H15/2	6H13/2	6H11/2	6H11/2	4F9/2	6F11/2	6F9/2
3 6H15/2	5.028E-13	3.342E	3.696E	3.574E	2.708E	1.530E	3.438E	2.778E	1.335E	2.778E	2.644E
10 6H13/2	3.342E	2.882E-13	1.357E	1.124E	7.626E	1.056E	2.797E	4.429E	2.245E	3.470E	6.507E
16 6H11/2	3.696E	1.357E	1.002E-14	1.673E	4.499E	4.231E	1.095E	1.246E	1.122E	4.756E	3.066E
25 6H9/2	3.574E	1.124E	1.673E	2.657E-13	4.421E	7.829E	5.066E	3.155E	3.707E	2.746E	1.043E
8 6H15/2	2.708E	7.626E	4.499E	4.421E	3.403E-12	2.254E	4.922E	1.429E	5.066E	2.443E	3.524E
14 6H13/2	1.530E	4.429E	2.245E	2.254E	3.524E-12	1.757E	9.068E	1.761E	3.272E	4.816E	2.762E
21 6H11/2	3.438E	2.797E	1.095E	5.066E	4.922E	1.757E	7.600E-14	1.043E	1.460E	2.707E	2.183E
27 6F11/2	2.778E	4.423E	1.246E	3.155E	1.429E	9.068E	1.043E	5.744E-13	4.717E	2.120E	4.287E
58 4F9/2	1.335E	2.245E	1.122E	2.707E	5.686E	2.761E	1.460E	4.717E	2.675E-12	1.124E	2.456E
32 6F11/2	1.317E	4.703E	2.738E	2.738E	4.443E	2.720E	4.707E	1.120E	5.124E	2.533E-13	2.202E
34 6F9/2	2.644E	3.507E	3.066E	1.043E	3.524E	3.816E	2.183E	4.287E	2.456E	2.202E	1.135E-11
40 6H7/2	1.844E	4.510E	4.135E	4.334E	4.927E	2.772E	2.139E	1.002E	1.761E	3.859E	2.170E
46 6F7/2	5.224E	3.343E	5.133E	7.517E	3.688E	7.059E	4.096E	4.862E	2.835E	2.930E	1.136E
43 6H5/2	4.411E	2.515E	3.812E	8.889E	7.151E	2.637E	3.959E	1.070E	4.079E	2.162E	2.562E
51 6F5/2	2.773E	4.273E	6.107E	1.354E	4.757E	1.265E	1.561E	7.288E	3.338E	4.904E	3.182E
52 6F3/2	1.355E	2.126E	4.738E	2.135E	1.796E	4.167E	1.854E	4.236E	2.848E	1.211E	5.437E
5 6H15/2	1.007E	2.679E	1.009E	1.132E	4.564E	1.165E	2.930E	1.118E	1.600E	3.613E	3.343E
13 6H13/2	4.883E	2.160E	3.537E	5.359E	1.535E	1.334E	2.451E	2.540E	3.748E	1.581E	2.750E
19 6H11/2	6.084E	4.388E	1.205E	5.693E	1.809E	5.091E	1.454E	4.646E	6.731E	2.754E	1.324E
24 6F11/2	2.654E	4.120E	1.110E	5.460E	3.859E	4.124E	3.974E	2.807E	1.402E	2.178E	4.723E
26 4F9/2	7.866E	4.393E	1.161E	3.307E	3.891E	2.625E	3.276E	1.645E	2.827E	1.414E	2.259E
29 6H9/2	2.566E	1.817E	1.254E	3.827E	1.524E	4.565E	2.341E	3.747E	1.457E	1.467E	1.658E
36 6F9/2	5.351E	1.918E	2.842E	1.375E	5.321E	3.631E	7.421E	4.236E	3.622E	1.204E	3.383E
38 6F7/2	4.119E	2.924E	8.880E	2.550E	1.664E	4.960E	3.284E	1.151E	1.450E	1.435E	1.375E
47 6F7/2	3.767E	1.990E	2.204E	1.810E	1.981E	1.981E	1.764E	8.271E	3.263E	1.160E	1.180E
42 6H5/2	3.447E	2.175E	2.139E	3.107E	3.963E	3.336E	1.475E	4.755E	5.674E	0.192E	3.478E
49 6F5/2	1.362E	2.180E	4.242E	6.873E	2.577E	4.364E	1.463E	1.619E	3.652E	2.506E	2.466E
1 6H15/2	3.877E	1.061E	3.874E	3.138E	6.737E	1.249E	4.675E	2.982E	1.688E	2.615E	3.169E
9 6H13/2	3.642E	4.963E	3.853E	3.335E	6.138E	1.249E	2.683E	2.417E	2.593E	1.640E	1.972E
	40	46	51	52	5	13	19	24	26	29	36
	6H7/2	6F7/2	6H5/2	6F5/2	6F3/2	6H15/2	6H13/2	6H11/2	6F11/2	4F9/2	6H9/2
3 6H15/2	1.844E	5.224E	4.411E	2.773E	1.355E	2.107E	4.883E	6.084E	2.654E	7.866E	2.566E
10 6H13/2	4.510E	3.343E	5.133E	2.735E	1.126E	2.451E	2.540E	4.388E	4.120E	4.393E	1.161E
16 6H11/2	1.315E	4.513E	8.812E	6.107E	7.581E	1.007E	5.359E	1.205E	1.161E	1.161E	1.354E
25 6H9/2	3.344E	7.517E	4.837E	3.135E	1.155E	1.132E	3.358E	5.683E	4.861E	3.977E	1.278E
8 6H15/2	4.927E	2.368E	4.715E	1.796E	1.796E	4.166E	1.854E	1.809E	3.859E	4.861E	1.244E
14 6H13/2	7.772E	2.099E	6.370E	1.066E	3.367E	1.165E	2.930E	5.091E	4.124E	3.974E	3.565E
21 6H11/2	1.239E	4.096E	3.050E	1.541E	1.853E	2.454E	2.451E	4.466E	2.807E	3.747E	2.891E
27 6F11/2	1.002E	4.462E	2.107E	4.288E	3.236E	2.111E	4.590E	1.454E	2.807E	1.645E	2.178E
58 4F9/2	1.761E	8.856E	2.307E	6.333E	1.841E	1.600E	2.748E	1.673E	2.162E	2.827E	4.157E
32 6F11/2	7.494E	2.930E	1.160E	8.906E	1.211E	3.361E	5.816E	7.754E	4.141E	2.467E	4.607E
34 6F9/2	3.170E	4.136E	2.762E	5.182E	3.843E	3.343E	2.750E	1.324E	3.748E	2.633E	1.698E
40 6H7/2	2.261E-11	3.370E	2.434E	1.868E	1.701E	3.292E	3.988E	7.124E	3.319E	1.546E	1.604E
46 6F7/2	3.370E	2.016E-12	1.304E	1.539E	3.895E	2.275E	6.024E	1.264E	4.114E	1.036E	1.430E
43 6H5/2	4.344E	1.304E	2.367E-11	1.784E	7.590E	5.187E	1.651E	5.439E	3.633E	2.470E	1.557E
51 6F5/2	1.664E	1.589E	1.764E	4.590E	4.012E	4.771E	2.294E	3.624E	2.294E	7.374E	3.380E
52 6F3/2	1.701E	3.895E	2.750E	6.312E	2.750E	7.719E	1.202E	2.182E	4.622E	4.737E	1.466E
5 6H15/2	4.233E	2.757E	3.519E	4.751E	7.719E	3.744E-12	5.474E	2.376E	1.468E	6.446E	2.408E
13 6H13/2	4.894E	3.602E	3.614E	2.864E	1.202E	5.474E	3.810E-13	5.796E	1.603E	2.066E	2.736E
19 6H11/2	7.124E	1.264E	4.543E	3.614E	2.382E	2.376E	5.796E	5.373E-14	4.792E	4.171E	1.181E
24 6F11/2	3.313E	1.114E	4.364E	2.253E	1.627E	4.148E	6.032E	4.792E	4.904E-13	1.864E	2.765E
26 4F9/2	1.844E	2.106E	1.243E	2.374E	1.275E	1.646E	1.646E	1.718E	1.181E	1.820E-12	3.397E
29 6H9/2	1.404E	1.930E	1.557E	4.982E	2.406E	2.308E	2.736E	1.812E	2.264E	3.537E	1.710E-12
36 6F9/2	3.340E	5.283E	3.251E	4.743E	3.279E	2.866E	1.373E	1.692E	1.402E	3.659E	1.208E
38 6F7/2	7.238E	4.243E	3.524E	5.674E	1.647E	3.340E	3.373E	1.804E	1.408E	2.009E	4.423E
47 6F7/2	4.258E	3.897E	1.1590E	1.074E	1.190E	4.761E	1.473E	2.890E	1.376E	2.488E	1.107E
42 6H5/2	1.843E	1.916E	4.6120E	1.926E	1.822E	1.275E	1.085E	3.677E	2.495E	1.504E	2.254E
49 6F5/2	1.438E	5.411E	1.412E	7.748E	5.412E	7.171E	1.261E	4.325E	4.735E	1.249E	3.489E
1 6H15/2	1.449E	2.329E	3.115E	2.659E	2.497E	3.394E	1.683E	1.251E	4.636E	2.254E	1.177E
9 6H13/2	4.374E	2.730E	2.494E	1.510E	2.655E	1.733E	3.342E	1.048E	2.860E	2.519E	4.136E
	36	38	47	42	49	1	9	1	9	1	9
	6F9/2	6F7/2	6F7/2	6H5/2	6F5/2	6H15/2	6H13/2				
3 6H15/2	5.351E	3.4119E	3.365E	3.447E	1.342E	3.877E	3.642E				
10 6H13/2	1.718E	2.924E	1.590E	1.754E	2.180E	1.061E	4.463E				
16 6H11/2	4.042E	8.840E	3.204E	1.158E	2.422E	4.874E	3.873E				
25 6H9/2	1.375E	4.590E	3.264E	4.107E	3.873E	3.138E	3.335E				
8 6H15/2	5.321E	1.644E	1.810E	3.963E	2.577E	4.677E	1.138E				
14 6H13/2	6.515E	3.060E	4.198E	6.375E	3.963E	4.775E	2.249E				
21 6H11/2	7.821E	3.276E	1.745E	4.147E	1.963E	4.775E	2.249E				
27 6F11/2	4.236E	3.151E	3.271E	4.753E	1.619E	4.962E	2.417E				
58 4F9/2	6.332E	2.1450E	3.623E	1.5474E	3.352E	1.1046E	2.531E				
32 6F11/2	1.204E	1.435E	4.494E	1.938E	3.250E	6.157E	3.605E				
34 6F9/2	3.181E	4.1375E	1.180E	4.878E	1.246E	3.108E	1.382E				
40 6H7/2	3.340E	4.728E	4.259E	1.843E	1.458E	1.444E	4.374E				
46 6F7/2	5.281E	3.243E	1.537E	1.916E	5.411E	2.132E	2.740E				
43 6H5/2	2.251E	4.5242E	1.590E	6.123E	1.412E	2.113E	2.694E				
51 6F5/2	2.743E	3.5679E	1.074E	1.926E	1.745E	1.963E	3.210E				
52 6F3/2	3.277E	1.047E	1.190E	2.822E	5.412E	4.775E	6.951E				
5 6H15/2	2.666E	3.463E	3.474E	1.215E	2.471E	4.384E	1.739E				
13 6H13/2	1.573E	3.973E	1.147E	1.663E	1.261E	1.633E	2.462E				
19 6H11/2	1.692E	3.1804E	2.340E	4.5677E	1.323E	4.1261E	1.048E				
24 6F11/2	1.402E	1.409E	3.107E	4.245E	2.735E	3.643E	2.165E				
26 4F9/2	6.543E	1.2080E	1.248E	1.750E	1.215E	2.659E	1.519E				
29 6H9/2	2.089E	4.923E	1.007E	2.154E	3.689E	1.837E	4.136E				
36 6F9/2	6.472E-13	8.576E	2.848E	2.594E	3.062E	1.581E	1.132E				
38 6F7/2	8.526E	4.316E-11	4.434E	2.300E	1.073E	3.166E	7.217E				
47 6F7/2	8.444E	2.443E	9.514E-13	3.321E	1.041E	2.811E	3.457E				
42 6H5/2	5.146E	3.403E	3.321E	1.277E-11	2.593E	2.074E	3.117E				
49 6F5/2	3.367E	1.073E	1.041E	2.594E	3.224E-15	4.580E	1.444E				
1 6H15/2	1.981E	1.106E	2.811E	2.094E	2.390E	1.120E	2.336E				
9 6H13/2	1.132E	7.217E	2.457E	9.177E-01	1.446E	2.346E	4.718E-16				

TABLE XLIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_0 = 1$  AND  $2M_0 = -1$

	4	11	17	23	29	35	41	47	53	59	65	71	77	83	89	95	101	107	113	119	125	131	137	143	149	155	161	167	173	179	185	191	197	203	209	215	221	227	233	239	245	251	257	263	269	275	281	287	293	299	305	311	317	323	329	335	341	347	353	359	365	371	377	383	389	395	401	407	413	419	425	431	437	443	449	455	461	467	473	479	485	491	497	503	509	515	521	527	533	539	545	551	557	563	569	575	581	587	593	599	605	611	617	623	629	635	641	647	653	659	665	671	677	683	689	695	701	707	713	719	725	731	737	743	749	755	761	767	773	779	785	791	797	803	809	815	821	827	833	839	845	851	857	863	869	875	881	887	893	899	905	911	917	923	929	935	941	947	953	959	965	971	977	983	989	995	1001	1007	1013	1019	1025	1031	1037	1043	1049	1055	1061	1067	1073	1079	1085	1091	1097	1103	1109	1115	1121	1127	1133	1139	1145	1151	1157	1163	1169	1175	1181	1187	1193	1199	1205	1211	1217	1223	1229	1235	1241	1247	1253	1259	1265	1271	1277	1283	1289	1295	1301	1307	1313	1319	1325	1331	1337	1343	1349	1355	1361	1367	1373	1379	1385	1391	1397	1403	1409	1415	1421	1427	1433	1439	1445	1451	1457	1463	1469	1475	1481	1487	1493	1499	1505	1511	1517	1523	1529	1535	1541	1547	1553	1559	1565	1571	1577	1583	1589	1595	1601	1607	1613	1619	1625	1631	1637	1643	1649	1655	1661	1667	1673	1679	1685	1691	1697	1703	1709	1715	1721	1727	1733	1739	1745	1751	1757	1763	1769	1775	1781	1787	1793	1799	1805	1811	1817	1823	1829	1835	1841	1847	1853	1859	1865	1871	1877	1883	1889	1895	1901	1907	1913	1919	1925	1931	1937	1943	1949	1955	1961	1967	1973	1979	1985	1991	1997	2003	2009	2015	2021	2027	2033	2039	2045	2051	2057	2063	2069	2075	2081	2087	2093	2099	2105	2111	2117	2123	2129	2135	2141	2147	2153	2159	2165	2171	2177	2183	2189	2195	2201	2207	2213	2219	2225	2231	2237	2243	2249	2255	2261	2267	2273	2279	2285	2291	2297	2303	2309	2315	2321	2327	2333	2339	2345	2351	2357	2363	2369	2375	2381	2387	2393	2399	2405	2411	2417	2423	2429	2435	2441	2447	2453	2459	2465	2471	2477	2483	2489	2495	2501	2507	2513	2519	2525	2531	2537	2543	2549	2555	2561	2567	2573	2579	2585	2591	2597	2603	2609	2615	2621	2627	2633	2639	2645	2651	2657	2663	2669	2675	2681	2687	2693	2699	2705	2711	2717	2723	2729	2735	2741	2747	2753	2759	2765	2771	2777	2783	2789	2795	2801	2807	2813	2819	2825	2831	2837	2843	2849	2855	2861	2867	2873	2879	2885	2891	2897	2903	2909	2915	2921	2927	2933	2939	2945	2951	2957	2963	2969	2975	2981	2987	2993	2999	3005	3011	3017	3023	3029	3035	3041	3047	3053	3059	3065	3071	3077	3083	3089	3095	3101	3107	3113	3119	3125	3131	3137	3143	3149	3155	3161	3167	3173	3179	3185	3191	3197	3203	3209	3215	3221	3227	3233	3239	3245	3251	3257	3263	3269	3275	3281	3287	3293	3299	3305	3311	3317	3323	3329	3335	3341	3347	3353	3359	3365	3371	3377	3383	3389	3395	3401	3407	3413	3419	3425	3431	3437	3443	3449	3455	3461	3467	3473	3479	3485	3491	3497	3503	3509	3515	3521	3527	3533	3539	3545	3551	3557	3563	3569	3575	3581	3587	3593	3599	3605	3611	3617	3623	3629	3635	3641	3647	3653	3659	3665	3671	3677	3683	3689	3695	3701	3707	3713	3719	3725	3731	3737	3743	3749	3755	3761	3767	3773	3779	3785	3791	3797	3803	3809	3815	3821	3827	3833	3839	3845	3851	3857	3863	3869	3875	3881	3887	3893	3899	3905	3911	3917	3923	3929	3935	3941	3947	3953	3959	3965	3971	3977	3983	3989	3995	4001	4007	4013	4019	4025	4031	4037	4043	4049	4055	4061	4067	4073	4079	4085	4091	4097	4103	4109	4115	4121	4127	4133	4139	4145	4151	4157	4163	4169	4175	4181	4187	4193	4199	4205	4211	4217	4223	4229	4235	4241	4247	4253	4259	4265	4271	4277	4283	4289	4295	4301	4307	4313	4319	4325	4331	4337	4343	4349	4355	4361	4367	4373	4379	4385	4391	4397	4403	4409	4415	4421	4427	4433	4439	4445	4451	4457	4463	4469	4475	4481	4487	4493	4499	4505	4511	4517	4523	4529	4535	4541	4547	4553	4559	4565	4571	4577	4583	4589	4595	4601	4607	4613	4619	4625	4631	4637	4643	4649	4655	4661	4667	4673	4679	4685	4691	4697	4703	4709	4715	4721	4727	4733	4739	4745	4751	4757	4763	4769	4775	4781	4787	4793	4799	4805	4811	4817	4823	4829	4835	4841	4847	4853	4859	4865	4871	4877	4883	4889	4895	4901	4907	4913	4919	4925	4931	4937	4943	4949	4955	4961	4967	4973	4979	4985	4991	4997	5003	5009	5015	5021	5027	5033	5039	5045	5051	5057	5063	5069	5075	5081	5087	5093	5099	5105	5111	5117	5123	5129	5135	5141	5147	5153	5159	5165	5171	5177	5183	5189	5195	5201	5207	5213	5219	5225	5231	5237	5243	5249	5255	5261	5267	5273	5279	5285	5291	5297	5303	5309	5315	5321	5327	5333	5339	5345	5351	5357	5363	5369	5375	5381	5387	5393	5399	5405	5411	5417	5423	5429	5435	5441	5447	5453	5459	5465	5471	5477	5483	5489	5495	5501	5507	5513	5519	5525	5531	5537	5543	5549	5555	5561	5567	5573	5579	5585	5591	5597	5603	5609	5615	5621	5627	5633	5639	5645	5651	5657	5663	5669	5675	5681	5687	5693	5699	5705	5711	5717	5723	5729	5735	5741	5747	5753	5759	5765	5771	5777	5783	5789	5795	5801	5807	5813	5819	5825	5831	5837	5843	5849	5855	5861	5867	5873	5879	5885	5891	5897	5903	5909	5915	5921	5927	5933	5939	5945	5951	5957	5963	5969	5975	5981	5987	5993	5999	6005	6011	6017	6023	6029	6035	6041	6047	6053	6059	6065	6071	6077	6083	6089	6095	6101	6107	6113	6119	6125	6131	6137	6143	6149	6155	6161	6167	6173	6179	6185	6191	6197	6203	6209	6215	6221	6227	6233	6239	6245	6251	6257	6263	6269	6275	6281	6287	6293	6299	6305	6311	6317	6323	6329	6335	6341	6347	6353	6359	6365	6371	6377	6383	6389	6395	6401	6407	6413	6419	6425	6431	6437	6443	6449	6455	6461	6467	6473	6479	6485	6491	6497	6503	6509	6515	6521	6527	6533	6539	6545	6551	6557	6563	6569	6575	6581	6587	6593	6599	6605	6611	6617	6623	6629	6635	6641	6647	6653	6659	6665	6671	6677	6683	6689	6695	6701	6707	6713	6719	6725	6731	6737	6743	6749	6755	6761	6767	6773	6779	6785	6791	6797	6803	6809	6815	6821	6827	6833	6839	6845	6851	6857	6863	6869	6875	6881	6887	6893	6899	6905	6911	6917	6923	6929	6935	6941	6947	6953	6959	6965	6971	6977	6983	6989	6995	7001	7007	7013	7019	7025	7031	7037	7043	7049	7055	7061	7067	7073	7079	7085	7091	7097	7103	7109	7115	7121	7127	7133	7139	7145	7151	7157	7163	7169	7175	7181	7187	7193	7199	7205	7211	7217	7223	7229	7235	7241	7247	7253	7259	7265	7271	7277	7283	7289	7295	7301	7307	7313	7319	7325	7331	7337	7343	7349	7355	7361	7367	7373	7379	7385	7391	7397	7403	7409	7415	7421	7427	7433	7439	7445	7451	7457	7463	7469	7475	7481	7487	7493	7499	7505	7511	7517	7523	7529	7535	7541	7547	7553	7559	7565	7571	7577	7583	7589	7595	7601	7607	7613	7619	7625	7631	7637	7643	7649	7655	7661	7667	7673	7679	7685	7691	7697	7703	7709	7715	7721	7727	7733	7739	7745	7751	7757	7763	7769	7775	7781	7787	7793	7799	7805	7811	7817	7823	7829	7835	7841	7847	7853	7859	7865	7871	7877	7883	7889	7895	7901	7907	7913	7919	7925	7931	7937	7943	7949	7955	7961	7967	7973	7979	7985	7991	7997	8003	8009	8015	8021	8027	8033	8039	8045	8051	8057	8063	8069	8075	8081	8087	8093	8099	8105	8111	8117	8123	8129	8135	8141	8147	8153	8159	8165	8171	8177	8183	8189	8195	8201	8207	8213	8219	8225	8231	8237	8243	8249	8
--	---	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	---



TABLE XLIV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_L = 3$  AND  $2M_L = 1$

	4	11	17	23	29	35	41	47	53
	6H15/2	6H13/2	6H11/2	6F11/2	6F9/2	6F7/2	6F5/2	6F3/2	6F1/2
3 6H15/2	2.537E 04	7.155E 03	1.080E 04	5.288E 02	1.802E 03	6.017E 03	1.614E 04	3.345E 01	5.859E 02
10 6H13/2	8.479E 02	4.971E 02	3.072E 03	4.835E 04	4.356E 03	2.135E 04	3.424E 04	1.407E 03	6.381E 02
16 6H11/2	2.689E 04	5.529E 03	1.101E 04	5.870E 03	2.205E 02	8.977E 02	6.951E 03	2.557E 03	1.190E 02
25 6F9/2	9.168E 03	3.142E 03	1.114E 04	7.149E 03	7.610E 02	2.348E 03	3.216E 04	2.795E 03	4.295E 04
8 6H15/2	8.172E 03	1.687E 04	7.760E 04	8.053E 04	6.035E 01	1.653E 04	5.525E 03	8.348E 03	1.212E 03
14 6H13/2	3.094E 04	1.444E 04	1.821E 04	5.212E 03	1.536E 02	2.092E 04	8.339E 03	1.222E 03	4.552E 03
21 6H11/2	2.216E 03	7.912E 02	2.178E 03	4.041E 03	5.713E 02	1.820E 02	1.301E 04	4.107E 03	2.718E 03
27 6F11/2	1.464E 03	6.762E 04	2.471E 03	5.823E 03	2.038E 02	2.367E 04	3.210E 04	3.185E 03	4.107E 04
58 4F9/2	1.262E 03	4.308E 03	1.364E 02	6.421E 01	1.731E 05	5.877E 01	1.129E 01	1.558E 02	4.336E 03
32 6F11/2	4.250E 02	1.101E 03	2.596E 03	8.758E 02	1.440E 02	3.361E 03	2.149E 04	4.293E 03	1.707E 04
34 5F9/2	3.970E 04	2.789E 04	4.444E 03	1.209E 03	4.777E 02	8.900E 03	2.614E 04	2.601E 03	2.106E 03
40 6H7/2	7.028E 02	2.467E 03	4.947E 04	2.002E 02	6.909E 01	1.038E 03	1.707E 04	3.446E 04	3.013E 04
46 6F7/2	5.405E 04	2.024E 03	5.253E 04	2.798E 03	2.513E 02	1.644E 04	5.928E 02	2.058E 04	8.757E 03
43 6F5/2	8.378E 02	1.748E 04	7.580E 04	5.879E 04	3.941E 02	1.276E 04	1.077E 03	1.416E 03	1.368E 03
51 5F5/2	2.736E 03	7.436E 04	4.953E 04	1.765E 04	1.381E 02	2.076E 03	3.505E 04	8.825E 03	1.009E 04
52 6F3/2	1.541E 04	2.302E 05	4.883E 04	4.167E 03	3.317E 01	2.036E 04	5.474E 02	1.088E 01	1.845E 04
5 6H15/2	1.264E 03	1.875E 04	7.275E 04	4.742E 03	1.732E 03	1.466E 04	1.406E 04	1.631E 04	1.309E 04
13 6H13/2	1.011E 03	9.032E 01	3.671E 03	1.045E 04	6.026E 03	3.369E 02	2.927E 04	3.762E 04	2.424E 03
19 6H11/2	1.059E 03	7.487E 03	3.310E 03	4.695E 03	5.576E 02	8.153E 04	4.479E 04	7.188E 03	2.439E 03
24 6F11/2	5.365E 02	2.830E 04	1.285E 03	7.969E 03	1.192E 03	4.036E 04	7.302E 03	3.592E 04	1.171E 05
56 4F9/2	1.742E 01	1.373E 03	1.796E 01	6.351E 01	1.342E 04	5.500E 00	5.299E 01	8.180E 03	1.522E 02
29 6F9/2	1.753E 03	1.084E 03	3.076E 02	2.632E 04	3.790E 01	4.007E 03	3.123E 03	1.729E 04	5.248E 04
36 6F7/2	1.515E 03	2.670E 03	5.813E 02	1.069E 04	6.660E 00	2.276E 04	7.059E 03	4.561E 04	4.264E 02
38 6F5/2	2.453E 02	1.135E 04	2.637E 04	2.525E 03	1.487E 02	4.036E 03	3.551E 03	1.125E 05	2.654E 04
41 6F3/2	3.506E 04	1.965E 03	1.100E 04	3.371E 04	5.036E 02	1.433E 04	8.725E 02	1.254E 03	8.319E 03
42 6F1/2	8.916E 02	1.382E 03	5.665E 04	2.162E 03	1.735E 02	5.591E 03	4.418E 02	5.224E 02	1.407E 04
49 6F5/2	1.072E 03	3.597E 04	1.415E 04	7.207E 03	7.153E 01	1.318E 04	5.674E 03	1.504E 04	1.401E 04
1 6H15/2	2.512E 04	1.135E 03	3.767E 03	2.063E 04	4.575E 00	4.862E 04	1.574E 04	8.584E 03	4.850E 03
9 6H13/2	2.492E 02	3.328E 00	9.006E 00	2.545E 03	1.132E 02	6.197E 02	3.940E 02	6.800E 04	4.133E 03
	55	61	67	73	79	85	91	97	103
	6F5/2	6F3/2	6F1/2	6F7/2	6F9/2	6F11/2	6F13/2	6F15/2	6F17/2
3 6H15/2	1.403E 03	1.872E 03	1.456E 03	5.763E 02	5.561E 03	6.957E 02	8.179E 01	2.375E 02	7.440E 02
10 6H13/2	2.687E 03	4.971E 03	5.737E 03	1.370E 04	7.545E 03	8.474E 02	3.356E 03	8.091E 01	1.332E 03
16 6H11/2	8.315E 01	1.147E 03	6.181E 02	1.550E 03	4.470E 02	5.965E 02	6.503E 01	2.665E 02	7.624E 00
25 6F9/2	2.484E 04	1.807E 04	1.144E 04	8.751E 04	3.743E 03	1.525E 04	2.314E 04	1.416E 03	1.870E 04
8 6H15/2	2.884E 03	1.022E 04	2.748E 04	5.653E 04	3.050E 04	2.261E 03	3.721E 04	1.895E 02	2.254E 01
14 6H13/2	6.134E 03	1.321E 04	2.094E 04	7.166E 04	2.744E 03	9.627E 03	5.824E 04	2.602E 04	1.226E 04
21 6H11/2	1.554E 02	1.164E 04	1.257E 04	4.028E 04	1.125E 04	1.417E 04	9.425E 03	2.628E 04	3.395E 05
27 6F11/2	2.506E 01	2.756E 04	1.759E 03	5.648E 02	2.801E 04	7.275E 02	6.657E 03	1.678E 01	1.021E 03
58 4F9/2	1.513E 03	1.149E 03	4.687E 01	8.432E 01	1.813E 02	7.255E 02	6.799E 00	3.008E 01	1.183E 01
32 6F11/2	1.678E 00	5.811E 03	1.419E 02	1.212E 03	2.338E 03	5.017E 03	8.590E 03	2.894E 04	8.326E 03
34 6F9/2	1.381E 02	3.525E 04	1.417E 03	1.348E 04	1.499E 03	1.052E 05	2.481E 03	5.572E 03	2.900E 03
40 6F7/2	7.497E 02	2.248E 03	1.052E 04	5.886E 03	8.516E 02	2.904E 04	1.135E 05	6.942E 03	1.086E 04
46 6F5/2	4.660E 01	4.015E 04	3.427E 03	6.243E 03	1.188E 04	1.795E 04	3.071E 03	5.459E 01	6.001E 02
43 6F3/2	3.724E 02	2.553E 04	6.184E 04	6.008E 04	1.678E 02	3.035E 03	3.847E 04	1.923E 03	6.403E 03
51 6F5/2	8.690E 06	1.233E 04	1.905E 04	1.893E 04	2.291E 02	3.820E 03	8.725E 02	1.463E 01	8.045E 01
52 6F3/2	1.323E 01	4.415E 04	3.222E 02	3.713E 02	2.460E 01	1.397E 03	1.757E 02	4.930E 00	1.141E 02
5 6H15/2	1.213E 01	9.483E 03	7.597E 02	1.964E 04	3.255E 04	1.044E 03	5.528E 04	1.872E 04	7.753E 01
13 6H13/2	2.774E 02	1.375E 04	1.304E 02	3.576E 04	8.977E 03	1.468E 03	2.362E 03	1.537E 05	5.233E 04
19 6H11/2	5.792E 01	5.402E 03	9.073E 02	2.464E 02	9.814E 04	1.040E 04	4.107E 03	1.400E 04	1.145E 04
24 6F11/2	2.775E 01	4.524E 04	1.784E 04	1.177E 04	1.291E 02	2.432E 04	2.480E 03	2.075E 04	1.110E 04
56 4F9/2	1.155E 04	1.059E 02	7.150E 01	6.524E 01	3.943E 02	3.816E 02	5.331E 01	2.471E 02	4.471E 00
29 6F9/2	2.687E 02	1.478E 02	1.204E 04	3.856E 04	2.034E 04	1.049E 04	8.872E 03	1.732E 05	7.404E 02
36 6F7/2	4.813E 01	3.592E 04	3.608E 04	2.058E 02	4.149E 03	2.092E 04	8.011E 04	3.161E 04	7.773E 03
38 6F5/2	5.044E 01	1.474E 02	3.259E 03	1.781E 04	1.725E 04	2.003E 03	9.765E 03	7.369E 02	1.581E 03
47 6F7/2	4.566E 02	1.411E 04	1.670E 03	2.592E 02	8.706E 02	2.470E 05	5.583E 03	1.364E 02	4.104E 02
42 6F5/2	1.833E 01	1.155E 05	3.051E 03	3.548E 03	5.283E 04	2.117E 03	7.006E 03	6.268E 03	2.144E 02
49 6F3/2	3.027E 02	2.025E 04	3.422E 04	1.084E 02	1.027E 02	1.034E 04	2.070E 02	4.795E 02	6.604E 01
1 6H15/2	3.552E 03	3.547E 02	1.175E 03	4.054E 04	2.454E 04	1.311E 04	2.317E 04	5.705E 03	6.242E 04
9 6H13/2	7.395E 03	1.344E 04	4.051E 04	4.227E 03	1.274E 04	1.937E 02	8.140E 01	1.556E 04	3.807E 03
	109	115	121	127	133	139	145	151	157
	6F11/2	6F13/2	6F15/2	6F17/2	6F19/2	6F21/2	6F23/2	6F25/2	6F27/2
3 6H15/2	2.294E 03	5.681E 03	7.078E 01	4.275E 04	2.079E 04	1.404E 04	9.107E 03	4.627E 03	
10 6H13/2	2.564E 01	9.273E 02	4.240E 03	3.157E 02	1.748E 03	1.897E 04	9.014E 01	3.312E 02	
16 6H11/2	4.141E 01	1.201E 03	1.344E 02	5.448E 03	4.178E 02	3.633E 03	4.274E 01	1.311E 04	
25 6F9/2	4.684E 02	6.505E 03	2.255E 01	3.011E 04	8.763E 01	2.459E 04	2.627E 03	8.624E 03	
8 6H15/2	3.000E 02	8.778E 02	1.058E 03	3.303E 03	3.184E 04	1.021E 04	9.106E 04	1.681E 01	
14 6H13/2	1.363E 03	5.167E 04	9.914E 02	4.440E 04	7.390E 03	3.508E 03	5.699E 02	8.690E 03	
21 6H11/2	1.589E 02	2.887E 03	1.691E 02	4.812E 02	9.870E 02	2.380E 04	4.368E 03	4.768E 03	
27 6F11/2	5.179E 04	1.616E 03	2.762E 02	6.284E 02	6.711E 00	6.164E 04	7.668E 02	7.970E 02	
58 4F9/2	3.140E 01	2.847E 01	5.132E 02	7.810E 02	1.809E 01	2.497E 01	5.810E 00	1.131E 03	
32 6F11/2	4.605E 02	4.584E 02	9.166E 00	1.711E 04	3.757E 02	2.498E 02	5.707E 02	1.140E 03	
34 6F9/2	1.712E 04	1.014E 03	4.076E 02	2.221E 03	4.164E 03	7.873E 03	1.731E 03	3.605E 04	
40 6H7/2	6.447E 03	4.888E 03	3.757E 02	2.664E 04	1.458E 04	8.658E 03	6.053E 02	1.164E 03	
46 6F7/2	2.134E 04	3.337E 03	7.853E 02	3.808E 03	6.558E 00	3.214E 04	1.102E 04	4.582E 03	
43 6H5/2	1.168E 03	1.063E 03	8.714E 01	1.627E 03	5.815E 03	4.518E 03	5.931E 03	2.439E 02	
51 6F5/2	3.076E 03	4.884E 02	4.275E 01	1.116E 04	8.711E 01	7.079E 04	1.220E 03	4.145E 03	
52 6F3/2	1.465E 02	2.615E 02	1.350E 00	4.680E 03	1.324E 03	9.242E 02	3.711E 02	6.454E 03	
5 6H15/2	4.024E 03	1.449E 03	6.162E 01	8.467E 02	1.638E 03	2.428E 04	4.722E 04	7.959E 02	
13 6H13/2	2.231E 03	9.187E 04	1.034E 04	3.718E 04	4.678E 02	1.154E 03	2.733E 03	1.723E 04	
19 6H11/2	3.622E 02	1.115E 04	7.354E 02	1.438E 03	2.341E 03	3.912E 04	5.568E 03	1.200E 04	
24 6F11/2	6.060E 02	2.736E 03	4.429E 01	7.319E 04	3.247E 02	4.260E 01	1.041E 03	1.234E 03	
56 4F9/2	1.275E 02	6.377E 01	7.738E 04	1.761E 01	8.786E 01	6.619E 01	6.328E 01	3.191E 01	
29 6H9/2	1.718E 03	1.246E 04	5.343E 02	1.647E 03	5.258E 02	4.578E 03	1.618E 04	5.081E 02	
36 6F9/2	8.626E 03	1.310E 04	4.787E 04	1.060E 04	6.541E 02	1.445E 04	2.870E 03	2.640E 04	
38 6F7/2	2.132E 04	6.287E 02	2.646E 01	4.978E 03	6.970E 03	1.177E 03	2.372E 02	4	



TABLE XLV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Dy^{3+}$  IN  $LiYF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2F_{5/2} \leftarrow 3F_4$  AND  $2F_{5/2} \leftarrow 1$

	4	11	17	23	29	35	7	15	20	31
	6H15/2	6H13/2	6H11/2	6F11/2	4F 9/2	6H 9/2	6F 9/2	6H15/2	6H13/2	6H11/2
3 6H15/2	6.779E 04	1.969E 03	9.574E 03	2.204E 02	1.009E 03	7.989E 02	3.701E 03	8.284E 03	2.980E 03	2.564E 02
10 6H13/2	6.779E 04	2.307E 01	2.654E 01	2.307E 03	2.135E 02	3.431E 03	9.146E 02	6.122E 02	2.242E 03	1.384E 02
16 6H11/2	3.817E 03	5.450E 01	2.910E 01	1.660E 04	1.224E 00	1.259E 04	1.044E 03	4.035E 04	1.124E 02	4.346E 03
25 6H 9/2	9.412E 02	9.227E 02	1.654E 03	5.883E 03	7.107E 01	1.812E 04	6.570E 03	1.952E 04	2.428E 04	3.558E 03
8 6H15/2	6.943E 03	3.313E 04	2.078E 04	6.894E 04	1.143E 01	2.030E 02	6.238E 03	6.612E 03	3.661E 04	2.470E 04
14 6H13/2	4.539E 03	9.173E 03	3.297E 02	2.995E 04	6.653E 02	1.403E 04	2.373E 03	3.374E 02	4.249E 03	8.647E 03
21 6H11/2	3.130E 02	1.970E 02	2.042E 03	1.598E 04	4.128E 02	7.536E 02	2.777E 03	1.701E 05	2.254E 03	1.810E 02
27 6F11/2	6.203E 03	1.665E 04	3.390E 04	2.308E 02	4.770E 02	2.942E 04	3.468E 04	8.249E 03	1.133E 05	2.863E 04
58 4F 9/2	2.828E 02	4.145E 02	1.057E 02	8.716E 00	1.005E 05	1.720E 02	8.096E 02	3.451E 00	7.810E 03	5.208E 02
32 6F11/2	3.505E 03	6.937E 02	1.825E 03	4.308E 02	2.156E 02	2.388E 04	4.203E 02	7.905E 02	7.950E 04	2.953E 03
34 6F 9/2	8.490E 03	1.807E 04	5.739E 03	1.679E 03	3.462E 02	9.795E 02	4.178E 04	1.647E 03	5.029E 03	2.657E 03
40 6H 7/2	2.610E 03	5.184E 03	2.001E 04	1.377E 03	2.786E 02	1.050E 04	5.966E 03	2.285E 04	2.586E 04	3.545E 04
46 6F 7/2	3.033E 03	1.111E 03	2.569E 04	2.962E 04	3.051E 02	4.576E 04	1.940E 02	3.768E 03	1.347E 02	2.977E 04
43 6H 5/2	6.615E 02	1.063E 04	9.079E 03	3.206E 04	1.570E 02	9.419E 02	1.618E 04	2.804E 01	2.703E 03	4.733E 01
51 6F 5/2	1.556E 04	4.892E 04	4.814E 03	2.114E 04	1.642E 01	1.754E 04	5.866E 04	1.244E 04	1.381E 05	2.325E 04
52 6F 3/2	1.025E 03	2.575E 04	8.230E 01	5.604E 04	5.552E 01	3.464E 03	2.640E 03	1.202E 02	7.747E 04	5.178E 04
5 6H15/2	1.606E 04	1.156E 03	4.088E 03	7.189E 03	1.821E 03	3.427E 04	6.538E 04	4.392E 04	2.222E 04	6.642E 02
13 6H13/2	1.125E 04	2.135E 04	9.129E 02	5.603E 03	4.103E 03	6.101E 03	1.954E 04	3.423E 04	9.225E 03	7.943E 02
19 6H11/2	3.211E 04	7.111E 01	6.003E 03	8.846E 03	1.598E 03	6.428E 03	4.696E 03	5.756E 03	2.849E 03	2.441E 03
24 6H 9/2	5.140E 03	2.597E 04	1.745E 04	1.282E 04	7.849E 02	1.372E 04	9.836E 03	6.616E 04	5.723E 04	1.135E 04
58 4F 9/2	1.579E 03	2.587E 02	1.604E 02	1.258E 01	3.447E 04	2.733E 01	8.263E 01	2.345E 01	8.891E 03	4.338E 02
29 6H 9/2	9.187E 03	3.043E 03	1.193E 03	1.590E 04	3.792E 02	1.155E 04	2.286E 04	1.022E 02	1.184E 04	2.022E 03
34 6F 3/2	2.651E 04	1.748E 04	3.576E 04	1.093E 04	5.057E 01	1.114E 04	4.660E 04	3.355E 04	1.761E 02	5.225E 03
38 6F 7/2	5.636E 03	6.639E 03	7.423E 03	1.175E 03	3.946E 02	1.062E 04	6.372E 04	1.712E 04	1.101E 05	6.458E 04
47 6F 7/2	6.518E 03	2.918E 01	5.128E 04	3.453E 03	3.175E 01	5.680E 03	4.316E 02	3.347E 05	2.535E 03	2.368E 04
42 6H 5/2	7.326E 01	2.329E 04	2.141E 04	1.190E 04	1.491E 02	5.794E 02	4.756E 03	1.234E 03	2.411E 04	1.134E 05
43 6F 5/2	5.404E 04	6.154E 04	1.453E 04	1.740E 02	6.893E 01	7.715E 03	1.701E 02	3.533E 04	2.012E 03	2.645E 04
1 6H15/2	1.368E 03	5.767E 04	1.906E 05	1.585E 05	1.147E 03	8.795E 03	3.735E 04	1.177E 04	7.458E 02	2.945E 03
9 6H13/2	6.565E 04	1.543E 04	8.021E 03	1.637E 05	1.490E 03	8.744E 03	1.374E 04	1.877E 04	1.074E 04	2.261E 03
	4F 9/2	3 6H 9/2	6H 7/2	6F 9/2	6F 7/2	6H 5/2	6F 5/2	6F 3/2	6F 1/2	6H15/2
3 6H15/2	1.407E 03	5.793E 02	2.751E 03	1.702E 04	7.886E 04	1.464E 04	8.930E 02	5.282E 02	2.945E 00	4.751E 04
10 6H13/2	6.354E 03	5.226E 03	7.067E 04	8.472E 03	1.389E 03	1.170E 02	4.767E 02	1.027E 04	5.394E 03	4.045E 04
16 6H11/2	1.272E 02	8.097E 02	3.016E 03	4.367E 03	5.544E 03	1.531E 02	1.260E 03	1.757E 02	1.643E 02	2.566E 04
25 6H 9/2	3.844E 01	6.630E 03	6.887E 03	6.117E 04	5.579E 04	9.155E 03	2.582E 03	7.670E 04	1.466E 03	2.232E 02
8 6H15/2	1.350E 04	5.110E 03	3.534E 04	6.388E 04	1.158E 03	1.466E 03	9.150E 04	2.277E 01	1.016E 01	8.839E 03
14 6H13/2	2.004E 02	5.366E 02	1.388E 03	1.883E 03	1.367E 02	2.760E 03	7.763E 03	1.218E 05	5.504E 03	5.474E 04
21 6H11/2	1.235E 02	3.201E 02	3.867E 04	2.399E 04	6.366E 03	3.722E 03	1.254E 04	1.587E 04	4.122E 03	1.890E 03
27 6F11/2	5.724E 01	1.529E 05	1.139E 04	1.555E 02	1.221E 04	1.415E 02	2.012E 04	8.913E 03	5.774E 02	5.564E 03
58 4F 9/2	3.231E 03	6.144E 02	2.519E 02	2.127E 02	1.707E 03	4.647E 02	5.100E 01	1.203E 02	1.564E 01	6.372E 02
32 6F11/2	1.133E 02	2.243E 04	1.575E 04	2.452E 02	5.663E 04	4.651E 02	1.637E 03	1.311E 05	7.747E 03	5.013E 03
34 6F 9/2	5.720E 03	3.867E 03	1.044E 04	6.042E 04	1.657E 04	2.063E 04	2.570E 03	2.594E 03	2.191E 02	4.839E 03
40 6H 7/2	8.932E 02	1.437E 04	3.560E 03	3.076E 04	7.186E 03	6.937E 04	2.175E 05	1.188E 04	1.217E 03	3.240E 02
46 6F 7/2	1.457E 03	5.203E 04	2.566E 03	1.031E 04	3.373E 03	1.254E 04	1.130E 02	7.028E 01	6.466E 02	2.647E 04
43 6H 5/2	1.085E 03	7.805E 04	2.936E 04	6.257E 04	4.425E 04	2.307E 03	6.833E 03	2.637E 03	2.277E 02	4.442E 03
51 6F 5/2	2.760E 00	1.518E 03	2.219E 04	4.073E 04	2.490E 03	7.713E 03	4.937E 02	1.066E 03	1.292E 02	2.365E 03
52 6F 3/2	1.568E 01	8.017E 04	4.6521E 03	1.546E 03	1.024E 02	1.579E 03	7.881E 02	8.391E 01	2.143E 02	1.040E 04
5 6H15/2	3.931E 01	1.746E 04	3.945E 04	3.947E 04	5.656E 04	2.771E 03	7.289E 03	3.547E 04	1.581E 02	7.080E 02
13 6H13/2	6.957E 03	7.759E 01	1.415E 04	3.293E 02	1.671E 03	1.359E 03	6.133E 04	1.418E 04	1.042E 05	1.433E 03
19 6H11/2	3.294E 02	3.312E 02	1.157E 04	1.494E 02	1.076E 05	5.112E 04	2.008E 04	1.248E 04	2.412E 04	9.598E 02
24 6F11/2	1.250E 02	3.438E 04	3.045E 04	6.332E 03	6.260E 03	4.877E 04	1.214E 03	2.658E 04	6.939E 03	8.115E 03
58 4F 9/2	2.767E 02	1.584E 02	1.444E 02	1.490E 02	4.636E 01	2.714E 02	1.977E 02	1.802E 02	1.335E 02	2.100E 02
29 6H 9/2	2.520E 01	1.463E 04	8.284E 03	5.454E 03	9.169E 03	9.367E 04	2.748E 04	9.282E 04	1.742E 03	1.058E 03
36 6H 9/2	3.298E 02	4.118E 04	1.029E 03	5.480E 03	1.473E 03	1.176E 05	4.382E 04	6.249E 03	1.179E 03	1.645E 04
38 6F 9/2	1.606E 02	1.904E 03	6.852E 04	1.219E 03	1.107E 04	4.335E 04	1.544E 04	6.345E 02	1.807E 03	3.224E 03
47 6F 7/2	5.687E 02	5.205E 02	1.127E 03	1.625E 03	9.965E 03	3.039E 05	9.327E 03	1.623E 02	1.323E 03	3.478E 03
42 6H 5/2	1.322E 00	2.238E 03	2.180E 04	1.829E 04	6.842E 04	4.155E 03	3.698E 03	1.505E 03	2.659E 03	5.152E 03
43 6F 5/2	1.944E 02	4.111E 04	1.155E 04	1.398E 04	2.237E 02	2.833E 03	5.107E 02	6.543E 02	1.187E 02	7.445E 03
1 6H15/2	5.167E 02	1.107E 02	1.065E 03	6.975E 03	3.348E 04	1.485E 03	1.002E 03	5.707E 03	2.556E 01	7.455E 03
9 6H13/2	1.689E 03	1.325E 04	1.953E 03	5.789E 03	3.646E 02	1.938E 03	7.030E 03	8.239E 00	6.082E 03	3.777E 04
	1H	26	37	38	37	41	46	6		
	6H11/2	6F11/2	4F 9/2	3 6H 9/2	6F 9/2	6H 7/2	6F 7/2	6H15/2		
3 6H15/2	4.922E 03	9.593E 03	4.228E 02	2.504E 04	4.773E 04	2.456E 04	1.486E 05	4.436E 03		
10 6H13/2	2.632E 03	9.851E 04	5.826E 03	2.554E 04	7.922E 04	1.835E 03	1.203E 03	1.533E 04		
16 6H11/2	3.846E 03	1.330E 05	1.702E 02	2.339E 04	1.465E 03	1.995E 03	6.034E 03	1.383E 05		
25 6H 9/2	7.278E 04	1.818E 03	5.615E 01	1.500E 03	9.319E 03	9.537E 03	9.102E 03	2.762E 04		
8 6H15/2	3.732E 03	8.907E 03	1.584E 02	3.254E 02	2.699E 05	4.481E 03	9.474E 04	3.889E 03		
14 6H13/2	1.497E 03	1.001E 05	1.344E 04	1.253E 03	8.619E 03	1.483E 04	1.320E 03	1.176E 04		
21 6H11/2	3.206E 03	5.579E 04	5.784E 01	5.026E 03	9.826E 00	2.211E 03	4.549E 04	4.945E 03		
27 6F11/2	3.310E 04	1.468E 03	2.705E 02	2.181E 03	4.926E 03	3.466E 04	4.676E 02	3.208E 04		
58 4F 9/2	2.473E 02	2.394E 02	4.429E 04	7.079E 02	4.365E 01	1.753E 03	9.521E 00	3.940E 00		
32 6F11/2	1.646E 05	1.052E 05	4.802E 02	4.591E 04	4.499E 03	5.610E 02	8.601E 03	1.884E 04		
34 6F 9/2	9.338E 03	1.148E 03	7.677E 02	2.690E 04	2.107E 02	7.855E 03	2.827E 02	5.261E 03		
40 6H 7/2	4.926E 04	4.416E 03	8.810E 02	3.487E 04	5.321E 04	1.962E 04	2.457E 03	5.691E 03		
46 6F 7/2	3.770E 04	8.755E 03	1.033E 03	4.828E 04	1.166E 04	5.832E 01	8.244E 03	3.927E 04		
43 6H 5/2	9.330E 04	2.117E 04	1.440E 01	2.119E 02	2.065E 05	5.007E 02	7.589E 04	2.650E 02		
51 6F 5/2	1.763E 04	1.664E 04	4.119E 01	4.323E 03	1.709E 03	1.294E 05	4.797E 03	4.566E 04		
52 6F 3/2	2.357E 04	9.284E 02	9.289E 04	8.598E 02	1.040E 04	4.934E 03	8.309E 02	1.456E 04		
5 6H15/2	1.869E 03	5.327E 03	7.206E 03	3.982E 03	4.718E 04	5.138E 04	6.491E 02	3.968E 03		
13 6H13/2	1.284E 03	1.971E 04								



TABLE XLVI. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD  
PARAMETERS OBTAINED IN LEAST-  
SQUARES FIT OF THEORETICAL TO  
MEASURED ENERGY LEVELS FOR  $\text{Ho}^{3+}$   
IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
62 5F 4	99.7	4	18599.9	18605.C*
63 5F 4	91.6	0	18600.2	18599.C
64 5F 4	99.8	2	18611.8	18609.C*
65 5F 4	99.7	0	18676.8	18681.C*
66 5F 4	99.2	2	18678.5	18679.C
67 5F 4	99.4	4	18699.3	18695.C*
68 5F 4	97.5	0	18706.7	18707.C
69 5F 3	99.8	2	20627.6	20629.C
70 5F 3	99.7	0	20643.9	20648.C
71 5F 3	99.5	4	20700.5	20700.C
72 5F 3	99.0	4	20746.5	20743.C*
73 5F 3	99.4	2	20750.9	20755.C*
74 5F 2	98.9	4	21113.8	-0.C
75 5F 2	99.7	0	21118.1	21122.C*
76 5F 2	99.8	2	21166.3	21162.C*
77 5F 2	99.6	4	21212.3	21213.C



TABLE XLVII. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FROM SUM OVER  $\text{LiYF}_4$  LATTICE<sup>a</sup>

HC IN LIYF4. SCALED RKM OF ND LIYF4 FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.									
INIT. BKM AND CENTRIDS. Q = -0.000									
437.000 = 820 -659.000 = 840 813.000 = 844 -16.800 = 860 683.000 = 864 13.100 = 864									
51 8	51 7	51 6	51 5	51 4	51 3	51 2	51 1	51 0	51 -1
151.8	100.0	2	-0.4	0.0	25 51 6	99.7	4	8671.3	0.0
251.8	100.0	4	7.3	0.0	26 51 6	99.8	0	8672.3	0.0
351.8	100.0	4	25.5	0.0	27 51 6	99.8	2	8677.7	0.0
451.8	100.0	0	46.4	0.0	28 51 6	99.6	4	8682.9	0.0
551.8	100.0	0	50.9	0.0	29 51 6	99.7	2	8684.6	0.0
651.8	100.0	2	76.1	0.0	30 51 6	99.8	0	8694.2	0.0
751.8	99.9	0	217.9	0.0	31 51 6	99.7	4	8700.8	0.0
851.8	99.9	0	270.5	0.0	32 51 6	99.6	0	8770.8	0.0
951.8	99.9	2	272.8	0.0	33 51 6	99.8	2	8785.6	0.0
1051.8	99.9	4	279.4	0.0	34 51 6	99.9	4	8798.6	0.0
1151.8	100.0	0	289.8	0.0					
1251.8	99.9	2	300.0	0.0	35 51 5	99.2	2	11235.4	0.0
1351.8	99.9	4	319.9	0.0	36 51 5	99.9	0	11238.0	0.0
1451.7	99.9	4	5154.6	0.0	37 51 5	99.6	2	11243.6	0.0
1551.7	99.9	2	5159.7	0.0	38 51 5	99.5	0	11245.3	0.0
1651.7	99.9	4	5162.7	0.0	39 51 5	99.6	4	11248.7	0.0
1751.7	99.8	0	5170.3	0.0	40 51 5	99.9	0	11303.0	0.0
1851.7	99.8	2	5183.7	0.0	41 51 5	99.7	2	11329.2	0.0
1951.7	99.8	0	5206.2	0.0	42 51 5	99.6	4	11334.8	0.0
2051.7	99.9	2	5230.2	0.0	43 51 4	99.8	0	13183.1	0.0
2151.7	99.9	4	5238.5	0.0	44 51 4	99.5	2	13264.9	0.0
2251.7	99.9	4	5288.9	0.0	45 51 4	99.8	4	13315.6	0.0
2351.7	99.9	2	5292.0	0.0	46 51 4	99.9	0	13334.1	0.0
2451.7	99.8	0	5293.8	0.0	47 51 4	99.7	4	13338.2	0.0
					48 51 4	99.3	2	13409.8	0.0
					49 51 4	100.0	0	13534.2	0.0



TABLE XLVII. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD  
PARAMETERS FROM SUM OVER  $LiF_4$   
LATTICE<sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT	PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
50 5F 5		93.9	4	15483.9	0.0
51 5F 5		93.9	2	15489.3	0.0
52 5F 5		93.9	0	15507.5	0.0
53 5F 5		93.8	0	15547.6	0.0
54 5F 5		93.9	2	15620.6	0.0
55 5F 5		93.9	4	15629.2	0.0
56 5F 5		93.9	0	15634.4	0.0
57 5F 5		100.0	2	15657.9	0.0
58 5S 2		89.1	4	18485.2	0.0
59 5S 2		88.9	0	18488.6	0.0
60 5S 2		93.2	2	18515.3	0.0
61 5S 2		93.9	4	18521.9	0.0
62 5F 4		91.1	0	18600.3	0.0
63 5F 4		88.9	4	18601.4	0.0
64 5F 4		93.8	2	18611.8	0.0
65 5F 4		93.7	0	18680.6	0.0
66 5F 4		93.2	2	18680.6	0.0
67 5F 4		93.9	4	18700.7	0.0
68 5F 4		97.5	0	18709.9	0.0
69 5F 3		93.8	2	20627.9	0.0
70 5F 3		93.7	0	20646.6	0.0
71 5F 3		93.5	4	20703.6	0.0
72 5F 3		98.9	4	20748.4	0.0
73 5F 3		93.8	2	20751.8	0.0
74 5F 2		98.7	4	21114.7	0.0
75 5F 2		99.7	0	21115.0	0.0
76 5F 2		93.8	2	21166.6	0.0
77 5F 2		93.5	4	21212.3	0.0

<sup>a</sup>  $q_F = -1$  was used in the lattice sum calculation  
to get the  $A_{km}$  that are related to the  $B_{km}$  by the  
 $\rho_k$  of table II ( $B_{km} = \rho_k A_{km}$ ).

TABLE XLVIII. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS USED IN TRANSITION  
PROBABILITY CALCULATIONS FOR  $\text{Ho}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

HO IN $\text{LiYF}_4$ , RUN NO. 8 ON JENSEN'S DATA. AUGUST 22, 1975.									
INIT. BKM AND CENTROIDS. $Q = -0.000$									
408.885 = 820	-626.314 = 840	818.657 = 844	-15.700 = 860	679.447 = 864	12.300 = 864				
51 8	158.0								
51 7	5201.0								
51 6	8700.0								
51 5	11256.0								
51 4	13315.0								
5F 5	15501.0								
5S 2	18439.0								
5F 4	18567.0								
5F 3	20616.0								
5F 2	21098.0								
FREE ION PCT PURE 2MU THED.ENERGY EXP.ENERGY									
1 51 8	100.0	2	-10.2	0.0	25 51 6	99.7	4	8654.1	0.0
2 51 8	100.0	4	-2.7	0.0	26 51 6	99.8	0	8655.3	0.0
3 51 8	100.0	4	15.4	0.0	27 51 6	99.8	2	8662.1	0.0
4 51 8	100.0	0	35.4	0.0	28 51 6	99.7	2	8666.4	0.0
5 51 8	100.0	0	40.2	0.0	29 51 6	99.6	4	8667.1	0.0
6 51 8	100.3	2	65.1	0.0	30 51 6	99.8	0	8678.0	0.0
7 51 8	99.9	0	203.4	0.0	31 51 6	99.7	4	8683.0	0.0
8 51 8	99.9	0	259.1	0.0	32 51 6	99.7	0	8751.3	0.0
9 51 8	99.9	2	259.9	0.0	33 51 6	99.8	2	8766.4	0.0
10 51 8	99.3	4	267.8	0.0	34 51 6	99.3	4	8779.7	0.0
11 51 8	100.0	0	277.9	0.0	35 51 5	99.2	2	11218.7	0.0
12 51 8	99.9	2	287.9	0.0	36 51 5	99.9	0	11220.7	0.0
13 51 8	99.9	4	306.5	0.0	37 51 5	99.7	2	11224.8	0.0
14 51 7	99.9	4	5137.3	0.0	38 51 5	99.5	0	11228.4	0.0
15 51 7	99.9	2	5142.0	0.0	39 51 5	99.6	4	11229.9	0.0
16 51 7	99.9	4	5146.2	0.0	40 51 5	98.9	0	11282.2	0.0
17 51 7	99.8	0	5151.5	0.0	41 51 5	99.7	2	11309.0	0.0
18 51 7	99.8	2	5166.2	0.0	42 51 5	99.6	4	11315.3	0.0
19 51 7	99.8	0	5188.6	0.0	43 51 4	99.8	0	13164.5	0.0
20 51 7	99.8	2	5211.6	0.0	44 51 4	99.5	2	13248.6	0.0
21 51 7	99.9	4	5219.0	0.0	45 51 4	99.8	4	13301.9	0.0
22 51 7	99.9	4	5269.4	0.0	46 51 4	98.9	0	13317.2	0.0
23 51 7	99.9	2	5272.0	0.0	47 51 4	99.8	4	13319.0	0.0
24 51 7	99.8	0	5273.4	0.0	48 51 4	99.3	2	13389.2	0.0
					49 51 4	100.0	0	13513.7	0.0

TABLE XLVIII. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL  
FIELD PARAMETERS USED IN  
TRANSITION PROBABILITY  
CALCULATIONS FOR  $\text{Ho}^{3+}$  IN  
 $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO.ENERGY	EXP.ENERGY
50 5F 5	99.9	4	15411.4	0.0
51 5F 5	99.9	2	15417.0	0.0
52 5F 5	99.9	0	15434.4	0.0
53 5F 5	99.8	0	15475.3	0.0
54 5F 5	99.9	2	15475.3	0.0
55 5F 5	99.9	4	15557.6	0.0
56 5F 5	99.9	0	15561.6	0.0
57 5F 5	100.0	2	15581.3	0.0
58 5S 2	87.6	4	18415.5	0.0
59 5S 2	87.3	0	18418.8	0.0
60 5S 2	99.1	2	18446.0	0.0
61 5S 2	99.9	4	18453.0	0.0
62 5F 4	89.8	0	18523.3	0.0
63 5F 4	87.5	4	18523.4	0.0
64 5F 4	99.8	2	18533.9	0.0
65 5F 4	99.7	0	18598.6	0.0
66 5F 4	99.1	2	18600.7	0.0
67 5F 4	99.8	4	18621.6	0.0
68 5F 4	97.2	0	18629.1	0.0
69 5F 3	99.8	2	20555.6	0.0
70 5F 3	99.7	0	20576.9	0.0
71 5F 3	99.6	4	20629.1	0.0
72 5F 3	99.1	4	20675.1	0.0
73 5F 3	99.8	2	20679.1	0.0
74 5F 2	99.0	4	21063.6	0.0
75 5F 2	99.7	0	21068.0	0.0
76 5F 2	99.8	2	21116.6	0.0
77 5F 2	99.6	4	21162.4	0.0

TABLE XLIX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Ho}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2\text{M}_J = 2$  AND  $2\text{M}_J = 0$

	8	5	17	26	36	52	43	68	7	24	32
	51 8	51 8	51 7	51 6	51 5	51 4	51 4	51 4	51 7	51 7	51 6
6 51 8	7.550E 04	1.706E 04	1.569E 02	5.092E 02	2.387E 03	2.013E 04	1.605E 02	6.312E 04	4.426E 04	1.275E 04	1.954E 03
15 51 7	1.322E 05	2.607E 04	2.587E 02	3.515E 02	1.502E 03	8.487E 01	1.704E 03	1.687E 03	2.428E 03	7.042E 02	2.180E 03
27 51 6	3.773E 04	1.454E 04	4.123E 01	8.258E 02	3.594E 03	3.828E 03	8.970E 03	2.361E 04	1.567E 04	2.442E 04	6.747E 01
35 51 5	5.521E 01	3.936E 03	2.138E 04	7.082E 03	5.744E 00	1.665E 03	5.204E 02	3.306E 02	3.605E 02	1.356E 03	1.128E 01
57 51 5	1.183E 04	3.108E 04	1.175E 04	3.079E 04	2.151E 03	2.570E 03	1.993E 00	2.298E 02	1.012E 04	1.185E 02	8.626E 03
9 51 8	3.114E 02	7.994E 04	4.604E 04	7.406E 04	1.226E 04	5.816E 04	7.381E 01	1.183E 04	1.573E 04	2.750E 03	1.117E 03
23 51 7	6.428E 02	3.658E 04	5.822E 03	2.157E 04	7.834E 04	3.254E 04	2.639E 04	5.795E 02	3.063E 03	1.072E 02	8.908E 03
33 51 6	1.280E 03	1.069E 03	7.499E 03	4.576E 01	9.383E 02	1.292E 02	7.701E 04	1.331E 03	3.579E 03	3.023E 03	2.895E 03
41 51 5	5.109E 03	4.646E 03	2.423E 02	1.293E 04	1.451E 02	1.237E 03	8.628E 03	1.035E 05	8.886E 01	2.143E 04	1.146E 04
54 51 5	5.652E 03	4.520E 04	4.153E 03	2.917E 03	5.284E 02	8.823E 02	7.335E 01	6.080E 03	5.878E 03	2.495E 04	2.365E 03
48 51 4	9.455E 01	5.465E 01	4.592E 03	9.789E 03	6.609E 04	7.285E 01	3.444E 02	4.303E 04	1.320E 02	4.874E 03	4.743E 04
64 51 4	3.556E 03	3.719E 03	1.570E 03	2.040E 03	3.125E 04	5.443E 02	1.543E 03	1.522E 04	1.978E 04	3.705E 03	1.349E 04
69 51 3	9.242E 03	9.974E 03	2.834E 04	1.174E 04	5.191E 02	1.017E 03	8.662E 04	8.309E 02	2.170E 04	7.474E 02	1.259E 02
76 51 2	1.742E 04	1.737E 04	1.316E 03	6.942E 03	3.984E 04	2.398E 04	8.771E 03	2.227E 03	1.648E 04	5.700E 03	1.439E 04
60 51 2	2.277E 04	2.226E 04	9.533E 03	2.085E 04	1.581E 04	4.529E 02	3.068E 04	4.639E 02	1.299E 04	2.868E 04	9.845E 03
12 51 8	5.112E 04	3.455E 04	7.425E 03	1.132E 04	4.988E 03	4.636E 04	2.354E 01	2.495E 03	3.165E 04	1.089E 04	1.585E 04
20 51 7	5.257E 03	3.083E 04	1.475E 03	5.368E 04	5.864E 04	3.303E 04	2.653E 03	2.360E 03	1.011E 05	1.438E 03	1.550E 04
28 51 6	8.716E 03	7.600E 02	8.487E 02	1.626E 03	3.209E 04	2.139E 04	2.186E 04	2.624E 04	2.828E 02	1.201E 03	3.004E 03
37 51 5	6.841E 00	8.212E 01	1.115E 03	7.158E 03	7.693E 02	4.797E 02	3.198E 04	6.874E 02	8.117E 03	2.678E 04	7.490E 04
51 51 5	8.545E 02	2.002E 03	1.106E 03	2.301E 03	1.077E 03	4.717E 01	2.023E 02	5.734E 02	5.601E 04	1.409E 04	2.498E 04
44 51 4	1.148E 02	9.641E 01	9.503E 02	1.065E 02	3.057E 03	5.338E 01	4.443E 04	6.947E 02	5.518E 02	3.700E 04	5.914E 04
66 51 4	8.935E 03	7.621E 03	5.303E 02	3.607E 03	3.961E 03	1.465E 02	2.650E 04	8.316E 02	8.428E 04	1.131E 04	2.004E 04
73 51 3	3.589E 02	5.852E 02	1.223E 04	1.176E 04	9.920E 03	3.026E 04	9.327E 03	4.241E 03	2.212E 03	1.235E 04	6.495E 04
1 51 8	4.293E 04	9.016E 02	5.326E 02	3.610E 02	9.206E 02	6.250E 02	6.114E 02	8.334E 04	1.171E 04	2.659E 02	3.255E 04
18 51 7	9.991E 04	5.803E 04	2.092E 01	2.840E 04	3.380E 04	2.404E 04	1.394E 04	3.443E 03	2.495E 04	1.085E 03	1.004E 04
	40	56	49	62	70	75	59	43	19	38	38
	51 5	51 5	51 4	51 4	51 3	51 2	51 2	51 8	51 7	51 6	51 5
6 51 8	1.449E 02	5.275E 03	6.575E 02	7.545E 03	4.441E 02	4.027E 03	1.197E 02	1.282E 04	6.122E 03	1.730E 02	8.099E 02
15 51 7	3.989E 01	1.039E 03	2.805E 03	1.506E 02	9.492E 00	7.797E 02	2.202E 03	3.203E 02	7.270E 02	1.829E 03	2.379E 03
27 51 6	1.079E 03	5.174E 03	1.432E 04	3.475E 03	3.068E 03	2.205E 02	1.694E 00	1.470E 04	4.355E 03	2.549E 03	1.396E 04
35 51 5	1.576E 02	2.784E 03	6.096E 03	4.346E 03	1.043E 02	3.838E 03	1.325E 01	5.255E 03	3.384E 04	1.078E 04	3.365E 02
57 51 5	3.915E 03	3.938E 02	1.448E 02	9.130E 01	4.980E 02	3.734E 03	3.619E 01	3.455E 04	1.867E 04	4.125E 04	8.369E 02
9 51 8	6.627E 02	4.128E 03	2.568E 02	1.927E 03	1.050E 03	3.634E 03	4.248E 03	1.312E 05	2.612E 03	2.936E 04	1.299E 03
23 51 7	3.034E 02	2.851E 02	1.130E 03	1.736E 03	2.862E 03	6.719E 03	4.746E 04	2.312E 04	1.330E 03	1.459E 04	9.266E 04
33 51 6	2.315E 04	2.567E 04	7.832E 03	8.575E 03	4.095E 04	1.222E 03	1.749E 02	9.244E 02	6.408E 04	1.510E 03	2.032E 04
41 51 5	1.637E 01	1.259E 04	2.187E 05	3.402E 03	1.883E 02	5.417E 04	2.712E 04	1.579E 03	1.257E 02	4.876E 04	3.429E 02
54 51 5	1.341E 04	3.441E 01	4.926E 02	4.283E 02	1.474E 03	2.046E 04	1.203E 03	3.717E 04	1.729E 03	5.710E 04	4.702E 03
48 51 4	6.590E 04	9.715E 01	5.877E 04	6.812E 03	3.514E 04	1.151E 03	8.908E 03	6.119E 01	1.312E 04	7.953E 03	4.941E 04
64 51 4	3.082E 04	3.603E 02	4.212E 04	2.337E 03	1.614E 04	2.870E 03	6.032E 02	1.684E 04	5.594E 03	1.361E 03	1.117E 04
69 51 3	5.742E 03	2.279E 04	1.913E 04	1.945E 04	3.582E 03	6.566E 01	1.366E 03	7.978E 02	5.966E 02	2.242E 02	6.112E 03
76 51 2	1.182E 04	1.311E 01	4.225E 02	2.399E 03	2.157E 02	9.234E 02	5.620E 02	2.263E 04	1.739E 02	1.808E 04	2.874E 04
60 51 2	1.612E 03	1.537E 02	8.828E 03	4.973E 02	1.840E 02	4.158E 02	3.169E 02	2.425E 04	2.670E 01	2.397E 04	1.736E 04
12 51 8	1.157E 03	1.007E 03	3.937E 00	5.307E 03	3.679E 03	4.011E 04	4.470E 04	1.812E 03	3.847E 04	2.659E 04	1.190E 04
20 51 7	4.897E 04	5.317E 04	3.343E 03	1.064E 03	1.705E 02	8.369E 03	3.679E 04	1.981E 02	2.112E 03	6.003E 04	7.564E 00
28 51 6	1.497E 03	2.719E 03	5.377E 04	5.935E 03	2.362E 04	3.768E 03	9.312E 03	2.162E 03	1.408E 00	3.519E 01	6.224E 02
37 51 5	2.813E 02	1.450E 04	4.595E 03	3.017E 04	6.456E 02	6.242E 04	5.082E 03	6.297E 02	4.061E 03	4.851E 03	2.201E 03
51 51 5	1.347E 04	5.673E 02	8.490E 01	4.482E 02	3.543E 02	2.080E 04	4.757E 02	3.574E 03	7.801E 03	7.705E 03	1.932E 03
44 51 4	6.106E 03	1.214E 02	1.206E 04	4.812E 03	1.009E 05	9.212E 03	1.164E 05	1.254E 02	2.758E 02	3.457E 04	4.543E 04
66 51 4	6.874E 02	2.553E 03	2.861E 02	7.346E 03	2.411E 04	9.458E 03	4.417E 03	1.002E 04	2.707E 02	1.233E 04	3.097E 04
73 51 3	1.970E 02	2.227E 03	5.816E 04	2.367E 03	2.970E 03	3.363E 01	3.829E 00	1.168E 04	2.689E 04	5.644E 03	3.032E 01
1 51 8	7.665E 03	1.980E 04	5.720E 02	4.356E 04	2.158E 04	1.207E 04	5.229E 02	2.478E 02	1.069E 03	4.935E 03	2.863E 03
18 51 7	5.157E 03	2.139E 03	1.932E 02	3.550E 01	5.176E 02	5.130E 03	1.496E 04	1.030E 05	4.333E 02	3.758E 04	6.725E 04
	53	46	65	11	51 8	51 8	51 8	51 8	51 8	51 8	51 8
	51 5	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4	51 4
6 51 8	1.910E 04	2.952E 02	4.268E 04	5.543E 04							
15 51 7	4.400E 03	1.815E 04	5.759E 02	2.321E 05							
27 51 6	1.188E 04	4.558E 03	1.607E 04	2.341E 04							
35 51 5	1.347E 03	1.033E 02	7.535E 03	3.811E 02							
57 51 5	2.748E 03	6.682E 01	9.381E 02	2.725E 03							
9 51 8	7.980E 03	5.956E 00	2.188E 02	3.382E 03							
23 51 7	6.342E 04	8.567E 02	1.445E 03	1.820E 02							
33 51 6	2.537E 04	1.173E 05	3.290E 04	2.238E 01							
41 51 5	1.314E 03	7.088E 04	3.978E 04	1.380E 03							
54 51 5	5.663E 02	5.097E 02	6.768E 02	1.415E 03							
48 51 4	3.805E 01	3.517E 04	3.491E 04	1.215E 01							
64 51 4	3.283E 02	2.940E 04	1.432E 04	2.607E 03							
69 51 3	1.664E 04	1.384E 04	3.043E 03	7.775E 03							
76 51 2	1.763E 04	4.296E 03	7.667E 02	5.352E 03							
60 51 2	1.154E 03	5.061E 03	2.314E 02	8.378E 03							
12 51 8	8.673E 04	1.435E 02	9.651E 03	1.288E 03							
20 51 7	4.938E 03	3.473E 03	1.949E 03	6.313E 03							
28 51 6	1.036E 04	7.331E 02	9.066E 02	1.168E 04							
37 51 5	3.575E 03	7.815E 04	6.134E 04	1.584E 04							
51 51 5	8.012E 02	9.012E 02	4.945E 03	5.631E 04							
44 51 4	1.101E 02	2.631E 03	2.063E 01	1.945E 01							
66 51 4	1.614E 03	5.242E 02	3.681E 02	1.108E 04							
73 51 3	7.956E 02	2.142E 04	5.435E 02	7.437E 03							
1 51 8	1.348E 04	6.845E 02	1.265E 05	6.739E 04							
18 51 7	3.989E 04	5.193E 03	1.025E 03	1.962E 04							



SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = 4$  AND  $2M_U = 2$

113

[illegible]

TABLE LI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Ho}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN $2M_u = -2$ AND $2M_u = 2$																								
		6		15		27		35		57		9		23		33		41		54		48		
		51 8	51 7	51 6	51 5	51 4	51 3	51 2	51 1	51 0	51 -1	51 -2	51 -3	51 -4	51 -5	51 -6	51 -7	51 -8	51 -9	51 -10	51 -11	51 -12	51 -13	
6 51 8	6.810E	03	3.324E	03	1.115E	02	8.194E	02	9.322E	03	4.859E	04	1.725E	03	1.993E	04	3.135E	03	2.017E	04	6.698E	01		
15 51 7	3.324E	03	2.433E	02	3.450E	03	2.352E	04	1.025E	04	7.029E	04	1.706E	03	1.157E	03	1.011E	01	3.406E	03	2.231E	03		
27 51 6	1.115E	02	3.450E	03	4.290E	02	2.543E	03	1.758E	03	4.209E	04	5.100E	02	5.504E	02	1.111E	04	1.934E	04	1.859E	04		
35 51 5	8.194E	02	2.352E	04	2.543E	03	4.152E	02	4.908E	03	1.803E	02	2.829E	04	2.396E	04	6.486E	02	6.984E	03	6.756E	03		
57 51 4	9.322E	03	1.025E	04	1.758E	03	4.908E	03	2.744E	02	1.317E	03	3.737E	02	3.385E	04	2.911E	04	6.673E	02	3.489E	01		
9 51 3	4.859E	04	7.029E	04	4.209E	04	1.803E	02	1.317E	03	1.414E	04	2.024E	03	4.396E	03	5.426E	00	1.862E	01	4.040E	01		
23 51 2	1.725E	03	1.706E	03	5.100E	02	2.829E	04	3.737E	02	2.024E	03	1.621E	02	3.650E	03	9.454E	04	3.778E	04	2.377E	03		
33 51 1	1.993E	04	1.157E	03	5.504E	02	2.396E	04	3.385E	04	4.396E	03	3.650E	03	9.360E	03	2.631E	02	8.408E	03	1.696E	05		
41 51 0	3.135E	03	1.011E	01	1.111E	04	6.486E	02	2.911E	04	5.426E	00	9.454E	04	2.631E	02	8.610E	03	2.432E	04	7.059E	01		
54 51 -1	2.017E	04	3.406E	03	1.934E	04	6.984E	03	6.673E	02	1.862E	01	3.778E	04	8.408E	03	2.432E	04	1.870E	03	8.132E	01		
48 51 -2	6.698E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
66 51 -3	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
64 51 -4	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
69 51 -5	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
76 51 -6	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
60 51 -7	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
12 51 -8	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
20 51 -9	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
28 51 -10	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
37 51 -11	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
51 51 -12	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
44 51 -13	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
66 51 -14	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
73 51 -15	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
1 51 -16	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
18 51 -17	7.059E	01	2.231E	03	1.859E	04	6.756E	03	3.489E	01	4.040E	01	2.377E	03	1.696E	05	7.059E	01	8.132E	01	1.688E	05		
		54		69		76		80		12		20		28		37		51		54		66		
		51 4		51 3		51 2		51 1		51 0		51 -1		51 -2		51 -3		51 -4		51 -5		51 -6		
6 51 8	9.462E	02	9.235E	04	6.458E	03	4.846E	03	6.524E	04	1.843E	02	1.029E	03	3.760E	03	6.852E	03	6.852E	02	4.274E	04		
15 51 7	5.216E	02	3.379E	04	7.512E	03	2.931E	04	3.789E	04	2.529E	04	1.148E	04	9.253E	03	1.479E	03	2.501E	03	3.589E	02		
27 51 6	7.634E	03	6.107E	03	3.554E	02	3.385E	04	1.579E	05	9.221E	04	7.332E	02	5.509E	04	3.412E	04	1.028E	05	2.394E	04		
35 51 5	7.747E	03	2.815E	02	3.378E	03	4.787E	01	4.551E	02	4.456E	04	1.062E	05	2.139E	03	1.237E	04	4.461E	04	2.387E	04		
57 51 4	3.061E	00	7.869E	03	1.515E	01	9.318E	00	1.062E	03	6.166E	03	9.536E	04	1.410E	04	7.957E	02	3.362E	01	3.931E	01		
9 51 3	1.423E	03	2.437E	04	5.635E	03	2.851E	03	5.107E	04	3.025E	04	4.147E	04	2.465E	04	1.143E	05	4.507E	02	9.954E	04		
23 51 2	2.618E	01	6.450E	03	1.290E	04	5.512E	04	2.865E	04	2.874E	02	1.491E	05	2.521E	04	3.768E	04	3.877E	04	4.853E	03		
33 51 1	3.556E	04	4.806E	03	3.752E	04	2.992E	04	8.139E	03	5.351E	04	1.132E	02	7.139E	04	5.821E	04	4.556E	03	6.405E	03		
41 51 0	7.618E	02	1.133E	04	6.136E	01	1.211E	02	2.108E	03	1.390E	04	2.484E	04	1.643E	02	4.485E	02	6.496E	04	3.515E	04		
54 51 -1	4.290E	02	4.090E	04	3.876E	02	1.550E	02	8.644E	03	1.303E	04	3.930E	03	7.551E	03	5.020E	01	4.087E	02	6.734E	02		
48 51 -2	1.198E	05	1.130E	04	1.149E	04	9.192E	04	3.533E	02	1.244E	03	3.175E	03	9.797E	02	2.026E	01	2.198E	04	4.106E	03		
64 51 -3	5.441E	04	2.142E	03	7.102E	03	1.008E	03	5.227E	04	3.173E	02	1.179E	03	9.137E	02	9.229E	02	1.566E	04	1.742E	03		
69 51 -4	2.142E	03	1.497E	03	2.240E	01	1.966E	01	2.214E	03	8.971E	03	1.117E	03	1.363E	03	9.785E	02	7.436E	04	1.967E	04		
76 51 -5	7.102E	03	2.240E	01	1.942E	02	7.181E	01	5.324E	04	6.768E	03	6.002E	03	1.077E	05	5.709E	04	6.161E	03	7.247E	03		
60 51 -6	1.008E	03	1.986E	01	7.181E	01	9.659E	01	5.704E	04	4.490E	04	1.809E	03	3.846E	04	1.727E	03	6.095E	04	1.507E	03		
12 51 -7	5.227E	04	2.214E	03	5.324E	04	5.704E	04	1.275E	04	1.009E	03	2.010E	04	1.395E	02	1.563E	03	3.365E	01	4.317E	02		
20 51 -8	3.173E	02	8.971E	03	6.768E	03	4.490E	04	1.009E	03	1.401E	03	1.099E	02	4.820E	01	7.608E	02	4.993E	03	6.724E	02		
28 51 -9	1.179E	03	1.117E	03	6.002E	03	1.809E	03	2.010E	04	1.099E	02	2.689E	02	1.508E	04	2.221E	04	3.505E	04	1.129E	04		
37 51 -10	9.137E	02	1.363E	03	1.077E	05	3.846E	04	1.395E	02	4.820E	01	1.508E	04	1.054E	03	6.115E	03	8.460E	03	5.808E	03		
51 51 -11	9.229E	02	9.785E	02	5.709E	04	1.727E	03	1.563E	03	7.608E	02	2.221E	04	6.115E	03	2.794E	02	1.092E	02	6.183E	02		
44 51 -12	1.566E	04	7.436E	04	6.161E	03	6.095E	04	3.365E	01	4.993E	03	3.505E	04	8.460E	03	1.092E	02	3.422E	04	1.061E	04		
66 51 -13	1.742E	03	1.967E	04	7.247E	03	1.507E	03	4.317E	02	6.724E	02	1.129E	04	5.808E	03	6.183E	02	1.061E	04	7.999E	03		
73 51 -14	7.659E	03	3.984E	03	9.459E	01	6.156E	01	7.632E	02	6.520E	03	1.991E	04	2.958E	03								



TABLE LII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $Ho_{3+}$  IN  $LiYF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = -4$  AND  $2M_u = 0$

	51 8	51 5	17	26	36	52	43	68	7	24	32
2 51 8	2.869E 05	1.696E 03	1.256E-02	9.085E 01	2.002E 03	2.265E 04	1.620E-02	1.829E 02	3.802E 02	8.727E 04	3.426E 01
14 51 7	1.892E 05	1.674E 04	6.718E 04	1.630E 02	5.357E 04	1.581E 04	3.441E 01	9.474E 01	1.524E 02	1.275E 03	7.331E 01
29 51 6	5.135E 03	1.152E 05	1.565E 05	3.550E 02	5.077E 04	2.226E 04	6.429E 01	6.615E 02	1.329E 02	1.100E 03	9.589E 01
10 51 8	4.466E 04	6.335E 04	3.640E 05	6.681E 01	2.496E 01	2.005E 05	6.805E-01	1.361E 02	1.132E 03	1.479E 03	6.804E 01
21 51 7	1.292E 05	3.404E 02	9.896E 01	4.383E 01	1.734E 05	5.908E 04	3.007E 01	1.306E 02	1.310E 01	1.177E 03	2.591E 01
25 51 6	1.643E 02	1.641E 02	2.147E 02	9.679E 03	8.039E 00	1.679E 02	4.740E 04	9.602E 03	3.151E 04	7.239E 01	6.988E 03
39 51 5	5.309E 02	2.374E 02	4.818E 03	6.307E 01	2.349E 03	2.451E 03	2.376E 02	1.171E 02	3.834E 01	2.480E 05	5.861E 01
50 51 5	4.362E 03	3.108E 03	1.214E 03	4.123E-01	9.189E 03	5.229E 02	1.982E-02	8.418E 02	1.489E 03	1.460E 05	1.948E 02
45 51 4	4.082E 02	4.701E 02	7.041E 03	4.103E 01	9.496E 04	4.718E 01	1.923E 03	6.295E-03	5.095E 00	1.447E 04	8.187E 02
63 51 4	4.896E 04	5.696E 04	4.403E 04	2.146E 03	6.629E 04	5.394E 04	1.264E 02	8.200E 01	8.527E-01	4.734E 02	3.559E 02
71 51 3	3.534E 00	3.926E 01	8.022E 02	1.828E 04	1.244E 03	1.071E 03	1.264E 05	1.718E 03	1.016E 05	5.321E 02	5.219E 04
74 51 2	1.971E 04	1.989E 04	5.932E 04	5.110E 02	4.506E 04	5.205E 04	1.057E 02	4.056E 02	4.373E-01	5.942E 03	1.758E 02
58 51 2	3.789E 03	4.812E 03	2.109E 05	4.816E 01	1.081E 03	9.321E 02	6.124E 01	2.316E 02	6.164E-01	1.750E 03	6.109E 02
13 51 8	9.328E 02	4.083E 02	2.040E 02	1.642E 04	1.597E 02	1.030E 03	2.523E 01	1.361E 04	1.227E 05	3.769E 01	9.881E 03
22 51 7	2.166E 00	2.389E 02	2.293E 02	1.405E 05	9.250E 01	1.974E 02	5.453E 04	3.094E 02	1.093E 05	1.573E 00	4.259E 04
34 51 6	4.265E 04	5.593E 04	4.772E 03	1.365E 02	1.598E 04	4.818E 04	6.492E 01	1.620E 02	2.086E 01	6.641E 04	2.326E 00
42 51 5	9.994E 00	2.583E 00	6.564E-02	8.869E 02	2.461E 02	1.747E 02	2.214E 03	1.622E 05	2.779E 01	1.667E 00	9.405E 04
55 51 5	1.180E 01	2.285E 01	2.278E 03	9.302E 02	2.296E 02	8.995E 02	4.754E 02	2.881E 03	4.720E 03	6.747E 02	8.468E 04
47 51 4	6.124E 00	1.453E 01	1.037E 02	1.264E 01	9.134E 02	2.781E 00	2.643E 04	7.498E 03	1.073E 03	9.948E 01	1.091E 05
67 51 4	7.901E 02	1.070E 03	2.489E 02	3.517E 02	1.274E 02	7.130E 01	1.512E 04	6.384E 03	9.224E 04	6.791E 02	5.637E 04
72 51 3	1.599E 04	1.901E 04	4.111E 03	3.066E 01	5.044E 03	3.697E 04	1.431E 03	3.337E 01	9.228E 01	8.995E 04	6.174E 02
77 51 2	3.115E 01	4.722E 01	1.927E 00	7.922E 04	2.462E 02	3.749E 00	6.900E 03	1.120E 03	2.465E 04	1.782E 01	3.815E 02
61 51 2	4.643E 01	7.501E 01	1.146E 01	8.843E 04	2.600E 00	1.569E 01	2.677E 04	1.878E 02	1.535E 04	1.135E 02	4.821E 04
3 51 8	4.061E 03	1.138E 02	1.668E 01	7.040E 01	1.717E 00	2.581E 01	1.027E 03	2.537E 03	1.644E 04	2.304E 02	3.538E 01
16 51 7	1.440E 02	1.354E 03	2.452E 02	1.805E 04	1.530E 01	7.421E 01	3.166E 04	3.770E 03	4.005E 04	1.441E 02	3.758E 04
31 51 6	8.723E 01	4.182E 02	1.021E 00	5.962E 02	1.153E 03	4.423E 02	9.658E 04	3.667E 04	2.137E 04	1.408E 00	5.262E 02



TABLE LII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION  
PROBABILITIES FOR  $\text{Ho}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	40	50	56	49	5F 4	5F 3	70	75	55 2	51 4	51 7	30	38									
	51 5	5F 5	51 4	51 4	5F 4	5F 3	70	75	55 2	51 4	51 7	30	38									
2 51 8	8.258E	03	3.030E	04	7.76E-01	6.040E	02	1.752E	04	3.604E-01	1.217E	02	1.417E	02	1.629E	03	3.465E-01					
14 51 7	4.806E	03	7.523E	03	7.756E	00	2.225E	01	6.263E	03	5.317E-01	3.790E	01	9.464E	02	2.779E	02	2.005E	04	1.893E	02	
29 51 6	1.380E	04	2.774E	04	1.157E	02	1.341E	02	1.298E	03	1.134E	01	1.200E	02	5.060E	02	1.731E	02	1.098E	04	6.157E	02
10 51 8	3.556E	03	1.970E	03	9.937E-02	3.081E	02	4.733E	04	2.677E	00	2.364E-01	2.865E	02	6.812E	02	3.530E	04	1.194E	02		
21 51 7	1.798E	04	3.497E	04	1.379E	01	1.150E	03	2.185E	04	2.470E	01	1.148E	01	6.034E	02	2.894E	02	8.838E	04	4.665E	01
25 51 6	3.578E	01	2.000E	02	1.760E	04	1.298E	04	1.580E	02	2.465E	04	9.810E	03	2.187E	04	7.032E	04	5.388E	02	2.507E	04
39 51 5	1.790E	02	1.580E	04	5.317E	02	5.766E	02	5.171E	03	1.014E	02	3.077E	01	3.406E	00	2.892E-01	3.120E	04	2.651E	02	
50 51 4	1.187E	04	4.512E	02	4.113E	01	8.672E	02	5.171E	03	1.014E	02	3.077E	01	3.406E	00	2.892E	-01	3.120E	04	2.651E	02
63 51 4	3.271E	05	2.001E	03	6.182E	02	1.633E	02	1.863E	05	7.759E	01	2.997E	02	7.050E	00	1.940E	02	2.179E	04	2.002E	03
71 51 3	1.413E	03	1.268E	02	1.061E	05	5.369E	04	4.099E	00	1.711E	02	1.147E	01	1.079E	03	2.084E	01	2.231E	04	1.065E	02
74 51 2	1.672E	05	4.514E	04	2.762E	03	7.499E	02	6.020E	01	3.078E	02	4.154E	00	2.661E	01	8.622E-01	3.235E	04	3.748E	02	
58 51 2	1.429E	05	4.514E	04	2.762E	03	7.499E	02	6.020E	01	3.078E	02	4.154E	00	2.661E	01	8.622E-01	3.235E	04	3.748E	02	
13 51 8	1.240E	01	4.043E	02	3.067E	02	2.473E	03	2.631E	00	7.415E	04	3.312E	04	3.815E	04	2.529E	05	1.144E	02	1.615E	04
22 51 7	3.620E	01	3.237E	02	4.841E	03	2.717E	03	1.499E	01	1.557E	04	8.617E	04	9.465E	03	7.421E	02	1.797E	02	1.534E	05
34 51 6	7.150E	04	7.349E	04	5.192E	01	2.283E	01	5.206E	04	1.830E	04	2.392E	02	5.110E	01	4.342E	01	5.077E	03	9.370E	02
42 51 5	2.241E	00	2.098E	00	4.936E	05	8.045E	04	3.951E	01	8.680E	04	2.392E	02	5.110E	01	4.342E	01	5.077E	03	9.370E	02
55 51 5	1.069E	01	3.693E	02	1.180E	03	6.778E	02	9.815E	01	8.819E	04	2.295E	03	3.419E	03	4.559E	04	2.070E-01	1.870E	04	
47 51 4	2.424E	03	2.102E	-01	8.902E	03	5.679E	03	1.312E	01	1.764E	04	2.017E	05	5.552E	02	2.039E	04	3.892E	01	2.404E	05
67 51 4	1.658E	02	2.390E	01	1.419E	04	1.094E	03	6.758E	02	1.745E	04	5.062E	03	1.443E	03	1.076E	03	1.118E	03	9.797E	04
72 51 3	5.581E	03	7.593E	02	3.363E	02	4.649E	01	1.267E	04	1.804E	-02	2.681E	02	2.736E	04	3.055E	04	6.693E	02	1.683E	04
77 51 2	9.014E	02	3.888E	00	4.820E	03	5.761E	03	3.621E	01	2.805E	-02	2.681E	02	2.736E	04	3.055E	04	6.693E	02	1.683E	04
61 51 2	2.137E	-01	9.935E	01	4.065E	04	7.794E	02	6.016E	00	1.405E	01	1.727E	01	3.033E	04	1.476E	05	2.169E	02	1.367E	04
3 51 8	2.339E	02	8.982E	02	2.732E	03	1.490E	04	1.859E	00	2.106E	04	2.864E	03	3.458E	04	8.948E	01	4.865E	-01		
16 51 7	1.592E	00	5.292E	01	4.423E	03	1.460E	02	2.224E	02	1.575E	03	8.436E	03	1.547E	04	1.970E	02	1.933E	02	1.056E	05
31 51 6	3.516E	02	1.201E	03	3.871E	04	1.336E	04	1.658E	02	1.676E	04	3.671E	03	1.316E	05	1.211E	05	3.463E	01	3.923E	04
	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65									
2 51 8	3.821E	02	1.715E	03	2.293E	05	3.360E	03														
14 51 7	2.371E	02	4.322E	04	8.684E	03	5.620E	01														
29 51 6	6.708E	02	1.625E	03	2.912E	03	1.401E	02														
10 51 8	2.919E	02	1.052E	02	2.551E	03	5.895E	02														
21 51 7	3.533E	02	9.017E	03	1.127E	03	3.852E	00														
25 51 6	2.845E	04	3.263E	02	1.132E	03	3.857E	04														
39 51 5	1.161E	02	2.112E	05	9.708E	04	2.205E	-01														
50 51 4	1.923E	02	1.117E	03	9.925E	02	3.412E	02														
45 51 4	3.408E	00	6.010E	04	2.275E	04	1.264E	01														
63 51 4	1.518E	02	1.596E	04	2.19E	04	1.013E	03														
71 51 3	1.772E	02	6.523E	02	4.010E	03	1.322E	03														
74 51 2	9.869E	00	1.068E	03	4.575E	02	2.861E	01														
58 51 2	1.272E	01	1.568E	-01	1.664E	03	2.589E	01														
13 51 8	1.239E	03	1.500E	01	4.333E	02	1.814E	04														
22 51 7	6.301E	02	2.540E	01	3.945E	04	1.917E	01														
34 51 6	6.322E	02	2.433E	05	3.694E	04	1.917E	01														
42 51 5	1.534E	03	2.077E	02	2.459E	02	8.167E	02														
55 51 5	1.464E	02	2.511E	01	2.373E	02	7.635E	01														
47 51 4	2.634E	02	2.711E	03	9.701E	05	2.681E	03														
67 51 4	4.844E	03	1.535E	01	8.401E	01	1.381E	05														
72 51 3	3.748E	02	1.185E	04	3.493E	03	5.157E	01														
77 51 2	6.380E	03	3.864E	02	2.720E	01	4.891E	03														
61 51 2	1.739E	02	1.014E	02	2.077E	02	8.281E	03														
3 51 8	1.790E	01	1.065E	-01	4.077E	02	3.215E	05														
16 51 7	4.776E	04	7.112E	01	9.540E	02	2.154E	05														
31 51 6	2.433E	04	4.845E	-02	4.499E	01	9.518E	04														





TABLE LV. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
Er<sup>3+</sup> IN LiF<sub>4</sub>

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN 2M<sub>U</sub> = -3 AND 2M<sub>L</sub> = 3

<i>i</i>	15	37	20	2	10	30	17	23	26	42
7 4115/2	4115/2	4113/2	2011/2 2	4111/2	4113/2	2011/2 2	4111/2	41 9/2	41 9/2	41 9/2
15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2	15 4113/2
37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2	37 2011/2 2
20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2	20 4111/2
2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2	2 4115/2
10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2	10 4113/2
39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2	39 2011/2 2
17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2	17 4111/2
23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2	23 41 9/2
28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2	28 45 7/2
42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2	42 45 7/2
45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2	45 45 7/2
47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2	47 45 3/2
32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2	32 45 3/2
11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2	11 4113/2
18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2	18 4111/2
38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2	38 2011/2 2
16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2	16 4113/2
25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2	25 41 9/2
31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2	31 45 7/2
41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2	41 45 7/2
44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2	44 45 7/2
8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2	8 4115/2
13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2	13 4113/2





TABLE LVI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $\text{Er}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN $2M_u = 1$ AND $2M_u = -1$														
5	14	36	21	26	27	4	9	38	16	22				
4115/2	4113/2	2411/2	2	4111/2	41	9/2	4115/2	4113/2	2411/2	2	4111/2	41	9/2	22
5.415E-2	9.594E-13	7.409E-01	1.137E-02	4.617E-02	7.049E-02	7.280E-02	4.453E-04	1.234E-04	1.088E-04	4.219E-02	3.292E-02			
7.209E-01	9.070E-13	4.170E-02	6.804E-01	5.581E-02	5.402E-02	2.850E-03	1.659E-01	1.519E-02	1.241E-02	7.542E-02				
1.337E-05	7.70E-03	1.265E-13	3.069E-01	2.451E-03	2.194E-01	7.044E-02	2.485E-01	1.720E-03	1.536E-02	2.589E-02				
36 2411/2	2													
21 4111/2														
4.517E-02	6.804E-01	3.069E-01	1.867E-15	8.414E-12	8.119E-02	1.020E-04	1.744E-04	8.075E-03	3.183E-03	5.655E-03				
26 41 9/2														
7.044E-02	5.581E-02	5.402E-02	8.414E-02	8.119E-02	2.098E-02	5.052E-16	1.384E-03	9.436E-02	1.657E-02	4.682E-02	5.871E-02			
27 41 9/2														
4.453E-04	2.850E-03	2.194E-01	8.119E-02	5.220E-02	1.348E-03	2.365E-11	1.525E-11	1.525E-11	3.327E-02	5.768E-03	2.900E-02			
4 4115/2														
1.284E-03	1.517E-02	1.744E-04	1.020E-04	5.220E-02	1.657E-02	1.825E-04	2.535E-12	2.535E-12	4.558E-04	5.790E-02				
38 2411/2	2													
4.213E-02	1.241E-03	1.536E-02	7.280E-02	5.075E-03	1.657E-02	3.272E-02	2.235E-03	1.021E-11	8.132E-02	3.618E-04				
16 4111/2														
4.213E-02	1.241E-03	1.536E-02	7.280E-02	5.075E-03	1.657E-02	3.272E-02	2.235E-03	1.021E-11	8.132E-02	3.618E-04				
22 41 9/2														
1.337E-05	7.70E-03	1.265E-13	3.069E-01	2.451E-03	2.194E-01	7.044E-02	2.485E-01	1.720E-03	1.536E-02	2.589E-02				
29 41 9/2														
4.517E-02	6.804E-01	3.069E-01	1.867E-15	8.414E-12	8.119E-02	1.020E-04	1.744E-04	8.075E-03	3.183E-03	5.655E-03				
43 41 7/2														
2.743E-03	1.716E-02	1.931E-01	1.526E-02	7.61E-03	3.551E-03	1.966E-03	1.121E-03	3.358E-02	1.422E-03	5.268E-03				
48 41 7/2														
2.743E-03	1.716E-02	1.931E-01	1.526E-02	7.61E-03	3.551E-03	1.966E-03	1.121E-03	3.358E-02	1.422E-03	5.268E-03				
33 45 3/2														
2.506E-04	4.931E-03	1.167E-02	3.285E-02	3.244E-04	8.073E-01	2.756E-04	1.697E-04	1.697E-04	1.802E-03	6.765E-02				
6 4115/2														
2.172E-03	3.386E-01	4.026E-02	2.597E-01	2.505E-04	1.922E-04	1.374E-05	4.064E-04	1.374E-05	2.466E-03	3.711E-01				
12 4113/2														
2.450E-02	8.350E-01	3.386E-01	3.232E-02	3.688E-03	4.291E-02	2.428E-03	1.035E-02	1.035E-02	3.807E-04	4.403E-03				
35 2411/2	2													
9.594E-02	1.079E-02	2.636E-03	1.735E-03	4.315E-04	3.856E-04	2.358E-04	1.201E-04	1.201E-04	1.301E-04	2.013E-04				
19 4111/2														
2.538E-03	1.801E-01	1.401E-04	1.397E-02	2.397E-04	3.912E-03	2.110E-03	3.358E-04	3.358E-04	3.509E-03	1.500E-03				
24 41 9/2														
1.954E-04	1.861E-01	8.597E-02	2.397E-04	3.912E-03	2.110E-03	2.397E-04	3.358E-04	3.358E-04	3.509E-03	1.500E-03				
30 41 9/2														
8.738E-04	4.972E-03	1.060E-04	2.852E-04	8.093E-04	7.897E-03	7.392E-03	2.734E-03	2.734E-03	1.106E-04	3.709E-04	2.798E-04			
40 41 7/2														
2.007E-03	2.971E-05	1.745E-03	2.775E-04	1.026E-03	3.337E-03	1.724E-04	4.459E-02	4.459E-02	6.336E-03	1.548E-04	5.760E-01			
3 4115/2														

TABLE LVI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $\text{Er}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

	20	43	46	48	33	6	12	35	19	24	30
5 4115/2	1.374E 04	5.473E 03	2.784E 03	2.230E 03	2.806E 03	5.725E 04	4.113/2	2.011/2	4.111/2	4.1 9/2	4.1 9/2
14 4113/2	1.680E 02	2.265E 02	1.716E 03	1.864E 02	1.434E 02	2.584E 04	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02
30 2411/2	2.224E 02	2.849E 02	1.431E 03	1.355E 01	1.167E 00	4.526E 03	2.597E 01	3.306E 03	2.636E 03	1.801E 04	1.861E 01
21 4111/2	1.536E 04	2.721E 03	1.526E 02	2.649E 03	3.285E 02	2.717E 04	2.505E 04	1.066E 02	3.252E 02	1.001E 04	8.597E 02
26 41 9/2	1.413E 03	1.427E 04	5.761E 03	7.840E 03	3.244E 04	2.931E 03	1.322E 04	2.198E 03	3.688E 03	4.315E 04	3.912E 04
27 4F 9/2	3.551E 03	6.632E 01	1.433E 00	2.051E 02	8.073E 01	1.130E 05	1.197E 04	2.420E 03	2.866E 04	7.866E 02	2.416E 03
9 4115/2	2.391E 04	1.966E 03	1.121E 03	1.737E 04	2.756E 04	1.974E 05	8.758E 04	2.420E 03	2.358E 04	5.959E 02	3.359E 04
18 2411/2	5.464E 03	3.483E 03	7.338E 02	3.051E 02	1.697E 04	3.456E 04	4.064E 04	1.035E 02	2.048E 04	1.201E 02	7.174E 03
22 41 9/2	1.475E 02	1.090E 04	3.472E 04	1.491E 02	1.191E 03	6.784E 03	2.034E 03	9.946E 03	1.324E 04	6.946E 03	1.371E 03
29 4F 7/2	1.138E 02	2.688E 03	6.469E 02	3.711E 01	6.339E 01	1.862E 03	3.087E 04	1.301E 04	6.636E 03	3.509E 03	7.593E 03
43 4F 7/2	6.732E-13	8.887E 03	5.314E 04	4.036E 02	1.156E 01	1.432E 03	1.220E 03	2.575E 02	4.477E 04	5.177E 02	4.752E 02
46 4F 5/2	5.314E 04	1.365E 04	2.378E-14	4.136E 02	1.825E 02	4.522E 02	1.132E 04	2.376E 03	1.712E 04	4.232E 03	4.752E 02
33 45 3/2	4.336E 02	5.848E 02	4.136E 02	3.264E-16	7.186E 00	2.507E 04	5.764E 02	2.179E 03	1.929E 03	2.264E 04	5.035E 04
6 4115/2	1.156E 01	1.875E 01	1.522E 01	2.186E 00	3.829E-14	4.717E 04	7.521E 03	1.702E 04	2.371E 04	1.704E 04	9.869E 03
12 4113/2	7.432E 03	8.752E 03	1.132E 04	2.507E 04	4.717E 04	5.151E-13	1.056E 03	1.387E 03	2.433E 02	1.474E 04	4.071E 03
35 2411/2	1.220E 03	3.666E 03	2.376E 04	5.764E 02	7.521E 03	7.056E 03	1.905E-12	1.015E 03	2.233E 00	1.326E 02	3.122E 02
19 4111/2	6.427E 04	4.292E 03	1.725E 03	1.599E 05	2.371E 04	2.453E 02	2.233E 00	8.704E 02	1.660E-12	7.315E 01	1.158E 05
24 41 9/2	5.177E 02	2.937E 04	2.264E 04	1.768E 04	2.222E 04	4.474E 03	1.326E 02	1.866E 03	7.315E 01	7.836E-12	1.739E 05
30 4F 9/2	4.752E 02	1.452E 03	5.835E 04	9.869E 03	5.124E 03	4.717E 04	3.122E 02	5.420E 02	1.158E 05	1.739E 05	1.739E 05
40 4F 7/2	3.457E 03	2.108E 04	8.369E 02	1.325E 03	6.600E 02	2.172E 03	2.028E 03	2.009E 04	6.714E 00	2.494E 04	6.547E 02
3 4115/2	1.340E 03	3.286E 03	1.560E 04	1.037E 04	1.951E 04	3.772E 04	1.519E 03	2.710E 03	1.073E 04	8.274E 02	2.629E 04
40	3										
45 7/2	4115/2										
5 4115/2	1.374E 04	5.473E 03	2.784E 03	2.230E 03	2.806E 03	5.725E 04	4.113/2	2.011/2	4.111/2	4.1 9/2	4.1 9/2
14 4113/2	1.680E 02	2.265E 02	1.716E 03	1.864E 02	1.434E 02	2.584E 04	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02
36 2411/2	2.224E 02	2.849E 02	1.431E 03	1.355E 01	1.167E 00	4.526E 03	2.597E 01	3.306E 03	2.636E 03	1.801E 04	1.861E 01
21 4111/2	1.536E 04	2.721E 03	1.526E 02	2.649E 03	3.285E 02	2.717E 04	2.505E 04	1.066E 02	3.252E 02	1.001E 04	8.597E 02
26 41 9/2	1.413E 03	1.427E 04	5.761E 03	7.840E 03	3.244E 04	2.931E 03	1.322E 04	2.198E 03	3.688E 03	4.315E 04	3.912E 04
27 4F 9/2	3.551E 03	6.632E 01	1.433E 00	2.051E 02	8.073E 01	1.130E 05	1.197E 04	2.420E 03	2.866E 04	7.866E 02	2.416E 03
9 4115/2	2.391E 04	1.966E 03	1.121E 03	1.737E 04	2.756E 04	1.974E 05	8.758E 04	2.420E 03	2.358E 04	5.959E 02	3.359E 04
38 2411/2	5.464E 03	3.483E 03	7.338E 02	3.051E 02	1.697E 04	3.456E 04	4.064E 04	1.035E 02	2.048E 04	1.201E 02	7.174E 03
16 4111/2	1.475E 02	1.090E 04	3.472E 04	1.491E 02	1.191E 03	6.784E 03	2.034E 03	9.946E 03	1.324E 04	6.946E 03	1.371E 03
22 41 9/2	1.138E 02	2.688E 03	6.469E 02	3.711E 01	6.339E 01	1.862E 03	3.087E 04	1.301E 04	6.636E 03	3.509E 03	7.593E 03
29 4F 7/2	6.732E-13	8.887E 03	5.314E 04	4.036E 02	1.156E 01	1.432E 03	1.220E 03	2.575E 02	4.477E 04	5.177E 02	4.752E 02
43 4F 7/2	5.314E 04	1.365E 04	2.378E-14	4.136E 02	1.825E 02	4.522E 02	1.132E 04	2.376E 03	1.712E 04	4.232E 03	4.752E 02
46 4F 5/2	4.336E 02	5.848E 02	4.136E 02	3.264E-16	7.186E 00	2.507E 04	5.764E 02	2.179E 03	1.929E 03	2.264E 04	5.035E 04
33 45 3/2	1.156E 01	1.875E 01	1.522E 01	2.186E 00	3.829E-14	4.717E 04	7.521E 03	1.702E 04	2.371E 04	1.704E 04	9.869E 03
6 4115/2	7.432E 03	8.752E 03	1.132E 04	2.507E 04	4.717E 04	5.151E-13	1.056E 03	1.387E 03	2.433E 02	1.474E 04	4.071E 03
12 4113/2	1.220E 03	3.666E 03	2.376E 04	5.764E 02	7.521E 03	7.056E 03	1.905E-12	1.015E 03	2.233E 00	1.326E 02	3.122E 02
35 2411/2	6.427E 04	4.292E 03	1.725E 03	1.599E 05	2.371E 04	2.453E 02	2.233E 00	8.704E 02	1.660E-12	7.315E 01	1.158E 05
19 4111/2	5.177E 02	2.937E 04	2.264E 04	1.768E 04	2.222E 04	4.474E 03	1.326E 02	1.866E 03	7.315E 01	7.836E-12	1.739E 05
24 41 9/2	4.752E 02	1.452E 03	5.835E 04	9.869E 03	5.124E 03	4.717E 04	3.122E 02	5.420E 02	1.158E 05	1.739E 05	1.739E 05
30 4F 9/2	3.457E 03	2.108E 04	8.369E 02	1.325E 03	6.600E 02	2.172E 03	2.028E 03	2.009E 04	6.714E 00	2.494E 04	6.547E 02
40 4F 7/2	3.457E 03	2.108E 04	8.369E 02	1.325E 03	6.600E 02	2.172E 03	2.028E 03	2.009E 04	6.714E 00	2.494E 04	6.547E 02
3 4115/2	1.340E 03	3.286E 03	1.560E 04	1.037E 04	1.951E 04	3.772E 04	1.519E 03	2.710E 03	1.073E 04	8.274E 02	2.629E 04
40	3										
45 7/2	4115/2										
5 4115/2	1.374E 04	5.473E 03	2.784E 03	2.230E 03	2.806E 03	5.725E 04	4.113/2	2.011/2	4.111/2	4.1 9/2	4.1 9/2
14 4113/2	1.680E 02	2.265E 02	1.716E 03	1.864E 02	1.434E 02	2.584E 04	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02
36 2411/2	2.224E 02	2.849E 02	1.431E 03	1.355E 01	1.167E 00	4.526E 03	2.597E 01	3.306E 03	2.636E 03	1.801E 04	1.861E 01
21 4111/2	1.536E 04	2.721E 03	1.526E 02	2.649E 03	3.285E 02	2.717E 04	2.505E 04	1.066E 02	3.252E 02	1.001E 04	8.597E 02
26 41 9/2	1.413E 03	1.427E 04	5.761E 03	7.840E 03	3.244E 04	2.931E 03	1.322E 04	2.198E 03	3.688E 03	4.315E 04	3.912E 04
27 4F 9/2	3.551E 03	6.632E 01	1.433E 00	2.051E 02	8.073E 01	1.130E 05	1.197E 04	2.420E 03	2.866E 04	7.866E 02	2.416E 03
9 4115/2	2.391E 04	1.966E 03	1.121E 03	1.737E 04	2.756E 04	1.974E 05	8.758E 04	2.420E 03	2.358E 04	5.959E 02	3.359E 04
38 2411/2	5.464E 03	3.483E 03	7.338E 02	3.051E 02	1.697E 04	3.456E 04	4.064E 04	1.035E 02	2.048E 04	1.201E 02	7.174E 03
16 4111/2	1.475E 02	1.090E 04	3.472E 04	1.491E 02	1.191E 03	6.784E 03	2.034E 03	9.946E 03	1.324E 04	6.946E 03	1.371E 03
22 41 9/2	1.138E 02	2.688E 03	6.469E 02	3.711E 01	6.339E 01	1.862E 03	3.087E 04	1.301E 04	6.636E 03	3.509E 03	7.593E 03
29 4F 7/2	6.732E-13	8.887E 03	5.314E 04	4.036E 02	1.156E 01	1.432E 03	1.220E 03	2.575E 02	4.477E 04	5.177E 02	4.752E 02
43 4F 7/2	5.314E 04	1.365E 04	2.378E-14	4.136E 02	1.825E 02	4.522E 02	1.132E 04	2.376E 03	1.712E 04	4.232E 03	4.752E 02
46 4F 5/2	4.336E 02	5.848E 02	4.136E 02	3.264E-16	7.186E 00	2.507E 04	5.764E 02	2.179E 03	1.929E 03	2.264E 04	5.035E 04
33 45 3/2	1.156E 01	1.875E 01	1.522E 01	2.186E 00	3.829E-14	4.717E 04	7.521E 03	1.702E 04	2.371E 04	1.704E 04	9.869E 03
6 4115/2	7.432E 03	8.752E 03	1.132E 04	2.507E 04	4.717E 04	5.151E-13	1.056E 03	1.387E 03	2.433E 02	1.474E 04	4.071E 03
12 4113/2	1.220E 03	3.666E 03	2.376E 04	5.764E 02	7.521E 03	7.056E 03	1.905E-12	1.015E 03	2.233E 00	1.326E 02	3.122E 02
35 2411/2	6.427E 04	4.292E 03	1.725E 03	1.599E 05	2.371E 04	2.453E 02	2.233E 00	8.704E 02	1.660E-12	7.315E 01	1.158E 05
19 4111/2	5.177E 02	2.937E 04	2.264E 04	1.768E 04	2.222E 04	4.474E 03	1.326E 02	1.866E 03	7.315E 01	7.836E-12	1.739E 05
24 41 9/2	4.752E 02	1.452E 03	5.835E 04	9.869E 03	5.124E 03	4.717E 04	3.122E 02	5.420E 02	1.158E 05	1.739E 05	1.739E 05
30 4F 9/2	3.457E 03	2.108E 04	8.369E 02	1.325E 03	6.600E 02	2.172E 03	2.028E 03	2.009E 04	6.714E 00	2.494E 04	6.547E 02
40 4F 7/2	3.457E 03	2.108E 04	8.369E 02	1.325E 03	6.600E 02	2.172E 03	2.028E 03	2.009E 04	6.714E 00	2.494E 04	6.547E 02
3 4115/2	1.340E 03	3.286E 03	1.560E 04	1.037E 04	1.951E 04	3.772E 04	1.519E 03	2.710E 03	1.073E 04	8.274E 02	2.629E 04
40	3										
45 7/2	4115/2										
5 4115/2	1.374E 04	5.473E 03	2.784E 03	2.230E 03	2.806E 03	5.725E 04	4.113/2	2.011/2	4.111/2	4.1 9/2	4.1 9/2
14 4113/2	1.680E 02	2.265E 02	1.716E 03	1.864E 02	1.434E 02	2.584E 04	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02	2.328E 02
36 2411/2	2.224E 02	2.849E 02	1.431E 03	1.355E 01	1.167E 00	4.526E 03	2.597E 01	3.306E 03	2.636E 03	1.801E 04	1.861E 01
21 4111/2											

TABLE LVII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $\text{Er}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_u = 3$  AND  $2M_u = 1$

	5	14	36	21	26	27	4	9	38	1c	42
7 4115/2	4115/2	4113/2	2411/2	4111/2	41 9/2	4F 9/2	4115/2	4113/2	2411/2	4111/2	41 9/2
15 4113/2	34452E 02	3-017E 02	7-537E 02	2-478E 03	2-695E 03	9-638E 04	5-108E 03	6-768E 03	6-741E 02	1-743E 02	2-884E 03
37 2411/2	1-305E 04	1-710E 02	6-286E 02	4-528E 03	4-598E 04	1-598E 04	4-889E 04	1-443E 04	3-229E 02	8-343E 02	3-787E 04
20 4111/2	2-754E 03	1-856E 02	3-448E 03	9-942E 01	8-197E 02	4-853E 02	4-176E 02	1-265E 02	1-114E 03	1-942E 02	1-052E 03
2 4115/2	1-974E 04	6-975E 02	4-410E 02	7-862E 01	1-148E 03	1-342E 05	5-447E 03	1-764E 04	2-941E 02	1-111E 03	5-559E 03
10 4113/2	1-759E 05	4-226E 03	9-306E 03	7-117E 04	1-002E 02	2-030E 03	2-146E 03	1-064E 03	4-973E 03	4-249E 03	5-126E 02
39 2411/2	8-357E 04	3-297E 04	1-248E 04	8-229E 04	7-067E 04	6-235E 03	1-878E 04	2-713E 03	4-156E 02	1-322E 04	2-122E 02
17 4111/2	7-685E 02	6-330E 02	6-771E 02	1-821E 03	5-570E 03	9-100E 02	4-914E 02	4-557E 02	6-651E 03	5-854E 03	1-756E 04
23 41 9/2	6-729E 02	1-417E 05	2-040E 03	1-079E 03	3-003E 03	2-094E 05	1-245E 03	2-495E 04	2-260E 03	3-813E 03	8-470E 03
28 4F 7/2	1-695E 04	1-305E 03	9-077E 02	6-552E 04	4-334E 04	4-210E 03	5-389E 01	1-273E 04	4-413E 04	2-766E 04	2-482E 04
42 4F 7/2	7-013E 04	4-907E 02	7-342E 04	8-981E 03	4-308E 04	7-608E 03	1-021E 03	6-830E 03	6-123E 02	1-244E 04	1-155E 04
45 4F 5/2	2-710E 04	2-351E 04	1-193E 04	1-075E 04	3-947E 04	6-271E 02	3-625E 02	6-560E 03	4-357E 04	2-806E 04	3-19E 04
47 4F 3/2	3-780E 04	2-937E 04	1-455E 02	1-075E 05	3-845E 03	4-644E 04	1-115E 04	6-185E 03	3-287E 02	3-438E 03	4-422E 03
32 45 3/2	8-472E 04	1-631E 05	6-524E 03	1-275E 03	2-064E 04	3-756E 02	2-751E 03	7-273E 02	7-521E 01	1-662E 04	1-597E 03
11 4115/2	6-454E 04	1-304E 03	6-818E 03	1-424E 04	4-859E 02	1-177E 03	7-915E 03	4-331E 04	9-214E 02	1-235E 04	3-132E 02
34 2411/2	2-087E 02	2-095E 02	1-655E 02	1-873E 02	4-261E 03	7-671E 02	1-155E 05	4-163E 03	1-149E 03	5-382E 04	4-756E 04
18 4111/2	1-233E 03	4-752E 02	1-665E 03	2-084E 02	4-352E 03	8-376E 02	1-819E 03	1-143E 03	4-130E 03	1-183E 03	2-664E 04
25 41 9/2	7-348E 02	2-717E 04	7-780E 01	5-235E 03	5-773E 02	8-314E 03	5-383E 02	2-599E 04	2-184E 04	5-028E 03	1-187E 03
41 4F 9/2	3-939E 03	1-475E 03	8-737E 03	1-152E 04	1-194E 03	1-150E 04	4-043E 04	1-475E 05	1-466E 03	9-998E 03	6-158E 03
41 4F 7/2	3-195E 02	1-315E 03	2-832E 04	9-324E 03	4-675E 04	4-673E 02	1-615E 05	1-466E 03	9-998E 03	6-116E 03	6-158E 03
44 4F 5/2	8-758E 01	4-035E 03	1-402E 04	2-253E 02	1-155E 04	4-018E 03	3-147E 03	5-288E 04	2-885E 04	4-419E 02	1-580E 04
8 4115/2	1-253E 04	5-803E 02	5-495E 01	4-145E 02	2-602E 02	1-018E 04	1-022E 04	4-209E 03	1-119E 04	1-877E 04	4-286E 02
13 4113/2	2-024E 04	4-753E 01	2-770E 02	1-487E 02	6-187E 04	3-523E 02	1-795E 02	1-643E 04	3-427E 03	1-864E 02	4-390E 03



Er<sup>3+</sup> IN LiYF<sub>4</sub> (CONT'D)

F 7/2 4115/2

TABLE LVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $\text{Er}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2\mu = -3$  AND  $2\mu = 1$

	5	14	36	21	26	27	4	9	38	16	22
	4115/2	4113/2	2H11/2	4111/2	41 9/2	4F 9/2	4115/2	4113/2	2H11/2	4111/2	41 9/2
7 4115/2	7.539E 02	2.119E 03	1.327E 02	2.311E 03	7.219E-01	6.893E 03	2.750E 03	5.514E 03	3.955E 02	3.946E 02	8.114E 02
15 4113/2	1.189E 03	5.446E 00	1.879E 02	2.899E 02	8.206E 02	1.697E 03	2.682E 04	8.390E 02	2.930E 03	1.107E 04	7.604E 02
37 2H11/2 2	2.299E 02	2.512E 02	4.610E 02	1.389E 02	7.279E 03	1.318E 02	7.430E 02	8.800E 02	4.015E 03	2.445E 01	7.789E 03
20 4111/2	1.793E 03	2.527E 03	6.211E 01	2.338E 01	5.803E 01	4.312E 03	6.507E 03	8.722E 03	2.372E 02	2.952E 01	8.681E 01
12 4115/2	8.210E 04	1.374E 05	1.350E 04	4.690E 04	2.485E 03	3.553E 03	1.377E 04	1.572E 04	2.713E 03	1.863E 03	1.123E 02
10 4113/2	1.544E 04	1.221E 04	1.198E 03	8.701E 02	2.905E 03	3.255E 03	3.816E 04	6.004E 03	2.006E 03	4.658E 04	1.235E 04
39 2H11/2 2	1.753E 03	1.648E 01	1.308E 03	2.173E 03	3.778E 03	1.591E 02	1.733E 03	4.837E 03	7.243E 03	1.731E 03	4.852E 04
17 4111/2	2.447E 02	3.249E 03	2.597E 02	3.213E 02	1.590E 03	1.194E 04	3.528E 03	6.465E 03	6.703E 03	3.528E 03	1.559E 04
23 41 9/2	3.129E 02	4.236E 03	2.665E 02	2.706E 03	5.670E 03	1.578E 03	1.506E 03	1.352E 05	6.182E 05	3.325E 03	4.194E 02
28 4F 7/2	2.217E 04	1.312E 03	1.253E 02	3.788E 04	8.143E 00	2.897E 03	4.237E 03	3.023E 03	1.320E 02	2.479E 05	6.131E 03
42 4F 5/2	2.829E 02	4.113E 02	1.612E 04	1.993E 02	3.559E 02	1.551E 04	4.58F 03	1.303E 03	1.149E 02	8.101E 04	2.984E 04
45 4F 3/2	2.331E 04	9.103E 03	3.485E 03	4.095E 03	8.739E 02	2.644E 03	4.257E 04	2.468E 04	3.406E 04	4.367E 03	1.632E 04
32 45 3/2	1.632E 03	1.194E 04	1.172E 03	2.940E 04	8.739E 02	1.614E 02	4.615E 03	1.305E 03	4.387E 03	1.016E 05	3.129E 03
11 4115/2	1.937E 03	3.738E 04	1.256E 02	6.520E 03	2.988F 04	2.103E 02	1.897E 04	2.659E 04	4.878E 03	9.157E 03	9.379F 01
11 4113/2	2.065E 04	4.828E 04	3.083E 02	5.801E 04	9.967E 02	3.276E 03	1.592E 05	1.036E 04	4.878E 03	9.157E 03	9.379F 01
34 2H11/2 2	7.831E 02	3.463E 02	1.634E 03	8.284E 02	4.516E 04	4.273E 03	1.268E 02	2.063E 04	1.673E 03	7.180E 04	8.766E 03
18 4111/2	2.039E 03	1.906E 04	3.124E 03	2.683E 03	3.721E 02	2.337E 05	4.367E 04	1.5201E 03	7.334E 03	1.943E 02	8.986E 01
25 4F 9/2	8.053E 02	4.423E 02	3.530E 04	4.795E 03	3.267E 03	1.901E 03	3.379E 02	3.556E 03	4.271E 02	2.840E 04	1.857E 05
31 4F 7/2	6.543E 03	3.966E 02	2.245E 02	6.931E 04	1.103E 01	2.109E 03	3.815E 03	1.087E 04	9.407E 02	7.846E 04	7.764E 02
41 4F 5/2	2.711E 04	3.261E 00	7.040E 04	2.435E 04	6.069E 04	1.030E 03	1.074E 05	1.780E 03	2.186E 04	3.203E 03	3.420F 01
44 4F 3/2	7.750E 04	1.152E 05	1.528E 04	2.337E 02	1.012E 03	1.757E 03	7.408E 03	2.833F 04	1.097E 04	1.174E 03	3.043F 03
8 4115/2	2.488E 04	4.425E 02	2.013E 03	3.928E 03	2.569F 03	1.134F 05	1.767E 04	7.107E 04	3.013F 02	4.246E 03	4.732E 02
13 4113/2	1.113E 05	3.119E 03	3.351E 03	6.608E 04	1.052E 05	9.101F 03	1.068E 05	5.256E 02	1.798E 02	2.143E 04	3.346E 04

TABLE LVIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $\text{Er}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$  (CONT'D)

29	43	46	48	33	6	17	35	19	24	3C			
7	4115/2	9-271E 03	5-737E 03	1-555E 04	1-655E 04	2-377E 04	7-171E 04	1-553E 04	1-310E 04	1-744E 03	1-432E 02	2-288E 03	4F 9/2
15	4113/2	2-344E 03	1-132E 02	2-416E 03	1-987E 03	1-926E 04	3-680E 04	5-809E 04	3-042E 02	2-113E 04	5-773E 04	5-700E 03	4F 9/2
37	2+11/2 2	2-040E 02	3-825E 03	7-340E 02	2-354E 02	2-975E 02	1-615E 04	1-427E 03	1-482E 04	1-116E 04	6-107E 04	5-630E 02	4F 9/2
20	4111/2	1-136E 04	4-787E 02	3-038E 02	5-022E 03	4-782E 02	9-525E 04	1-277E 04	1-940E 03	9-122E 02	7-722E 03	9-445E 04	4F 9/2
2	4115/2	1-281E 03	1-022E 04	2-205E 04	2-229E 02	2-394E 01	2-093E 04	1-322E 05	9-746E 01	7-695E 02	1-201E 03	1-189E 05	4F 9/2
10	4113/2	1-262E 04	7-537E 02	5-552E 03	6-078E 03	4-958E 04	9-668E 03	1-106E 04	1-224E 04	1-896E 05	1-194E 05	5-941E 02	4F 9/2
39	2+11/2 2	1-262E 04	7-537E 02	5-552E 03	6-078E 03	4-958E 04	9-668E 03	1-106E 04	1-224E 04	1-896E 05	1-194E 05	5-941E 02	4F 9/2
17	4111/2	3-107E 02	1-310E 04	2-627E 04	2-404E 02	2-499E 03	4-330E 03	8-547E 02	2-792E 02	6-733E 02	1-346E 04	9-945E 02	4F 9/2
23	41 9/2	7-710E 04	1-760E 03	3-835E 02	5-062E 03	1-310E 04	7-173E 01	2-349E 04	7-558E 03	2-395E 03	1-192E 02	5-734E 04	4F 9/2
28	4F 9/2	1-020E 04	1-265E 03	8-041E 04	2-830E 03	6-844E 02	6-020E 02	5-494E 03	1-544E 02	3-545E 03	2-489E 03	6-661E 02	4F 9/2
42	4F 7/2	6-235E 03	2-425E 04	1-271E 04	2-645E 02	1-223E 03	3-321E 04	1-412E 02	4-153E 02	4-630E 03	1-017E 05	8-849E 01	4F 9/2
45	4F 5/2	9-758E 03	8-840E 03	1-249E 02	5-262E 02	4-972E 02	3-768E 02	1-566E 04	3-178E 04	1-589E 04	1-038E 04	2-995E 03	4F 9/2
47	4F 3/2	9-258E 03	7-719E 02	1-685E 02	6-943E 01	2-321E 02	2-337E 04	1-448E 05	3-264E 03	9-149E 03	1-761E 02	3-326E 04	4F 9/2
32	45 3/2	1-740E 03	5-439E 04	1-601E 03	4-713E 04	7-355E 04	1-720E 04	1-115E 05	1-227E 02	4-435E 02	9-110E 02	2-483E 04	4F 9/2
11	4115/2	2-069E 04	2-530E 04	3-273E 04	1-074E 03	9-378E 03	9-841E 01	2-562E 02	1-456E 02	5-302E 03	2-570E 03	6-658E 02	4F 9/2
34	2+11/2 2	1-191E 02	2-264E 04	1-077E 04	5-561E 04	4-750E 02	1-172E 02	9-206E 01	3-311E 03	2-694E 03	1-409E 03	3-473E 02	4F 9/2
18	4111/2	3-626E 04	1-307E 04	2-841E 04	1-498E 02	2-525E 04	1-955E 03	5-384E 01	5-910E 02	5-941E 02	5-238E 03	7-293E 04	4F 9/2
25	41 9/2	4-972E 03	3-710E 04	2-421E 04	2-428E 02	3-360E 02	3-321E 04	1-329E 04	2-466E 02	4-293E 02	3-670E 04	2-942E 03	4F 9/2
31	4F 9/2	4-926E 02	2-004E 02	3-205E 04	2-951E 04	1-329E 04	2-466E 02	4-293E 02	3-670E 04	2-942E 03	1-421E 03	2-586E 03	4F 9/2
41	4F 7/2	1-589E 02	4-516E 03	3-188E 04	4-564E 02	5-052E 02	8-544E 01	8-544E 02	5-052E 02	8-544E 01	3-810E 03	3-301E 03	4F 9/2
44	4F 5/2	1-684E 04	2-751E 04	8-531E 01	2-650E 02	5-052E 02	8-544E 01	8-544E 02	5-052E 02	8-544E 01	3-810E 03	3-301E 03	4F 9/2
8	4115/2	6-976E 03	3-604E 04	6-365E 03	6-811E 03	1-011E 04	5-988E 02	3-295E 02	3-295E 02	1-885E 02	1-885E 02	1-885E 02	4F 9/2
13	4113/2	8-509E 01	3-052E 02	2-077E 04	4-501E 04	6-847E 01	6-847E 01	6-847E 01	6-847E 01	6-847E 01	6-847E 01	6-847E 01	4F 9/2
40													
4F 7/2	4115/2												
7	4115/2	1-345E 05	4-078E 05										
15	4113/2	1-898E 03	1-069E 05										
37	2+11/2 2	2-558E 02	5-686E 03										
20	4111/2	1-595E 04	2-314E 04										
2	4115/2	1-172E 03	3-124E 04										
10	4113/2	5-836E 02	8-491E 04										
39	2+11/2 2	9-870E 04	1-880E 03										
17	4111/2	3-388E 04	1-113E 04										
23	41 9/2	5-436E 04	1-555E 02										
28	4F 9/2	4-325E 03	1-173E 03										
42	4F 7/2	3-144E 02	2-728E 04										
45	4F 5/2	3-810E 01	1-682E 03										
47	4F 3/2	2-356E 02	9-060E 03										
32	45 3/2	4-261E 02	1-570E 04										
11	4115/2	3-573E 03	8-465E 02										
34	2+11/2 2	6-364E 01	2-731E 04										
18	4111/2	3-344E 04	2-472E 03										
25	41 9/2	6-971E 02	6-390E 03										
31	4F 9/2	6-004E 04	1-172E 02										
41	4F 7/2	1-432E 03	3-340E 03										
44	4F 5/2	5-515E 03	5-322E 04										
8	4115/2	3-178E 00	2-485E 02										
13	4113/2	7-447E 03	1-831E 04										

TABLE LIX. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS FOR  $\text{Tm}^{3+}$  IN  $\text{LiYF}_4$ <sup>a</sup>

TM IN LIYE4, SCALED BKM CF ND LIYE4 FROM LAT. SUM SHEET RATIOS. 9/3/75.									
INIT.	BKM AND CENTROIDS.	Q = -0.000	7H1.CC0 = B40	-16.000 = R60	651.CC0 = R64	12.500 = R64			
445.CC0 = B20	-634.CC0 = B40								
3H 6	255.0								
3F 4	5820.0								
3H 5	8435.0								
3H 4	12731.0								
3F 3	14529.0								
3F 2	15133.0								
1G 4	21325.0								
1D 2	27892.0								
11 6	34736.0								
3P 0	35379.0								
3P 1	36026.0								
3P 2	37982.0								
1S 0	79396.0								
1 3H 6	99.9	4	-24.4	0.0	26 3H 4	99.2	4	12572.0	0.0
2 3H 6	99.9	2	11.0	0.0	27 3H 4	99.8	0	12592.5	0.0
3 3H 6	99.9	0	49.2	0.0	28 3H 4	99.0	2	12620.5	0.0
4 3H 6	99.9	4	275.9	0.0	29 3H 4	98.6	0	12750.5	0.0
5 3H 6	99.9	4	327.9	0.0	30 3H 4	99.6	0	12818.0	0.0
6 3H 6	99.9	0	334.1	0.0	31 3H 4	99.3	2	12826.7	0.0
7 3H 6	99.9	2	353.5	0.0	32 3H 4	99.8	4	12886.6	0.0
8 3H 6	99.9	0	376.0	0.0	33 3F 3	98.9	2	14484.8	0.0
9 3H 6	100.0	2	377.9	0.0	34 3F 3	99.9	4	14510.8	0.0
10 3H 6	100.0	4	404.8	0.0	35 3F 3	97.0	4	14564.7	0.0
11 3F 4	99.8	0	5576.0	0.0	36 3F 3	99.0	2	14566.3	0.0
12 3F 4	99.2	0	5742.2	0.0	37 3F 3	98.6	0	14578.4	0.0
13 3F 4	99.5	2	5742.6	0.0	38 3F 2	97.1	4	15042.7	0.0
14 3F 4	99.8	4	5823.9	0.0	39 3F 2	98.8	2	15151.7	0.0
15 3F 4	99.9	4	5909.0	0.0	40 3F 2	99.4	4	15151.0	0.0
16 3F 4	99.8	2	5932.2	0.0	41 3F 2	99.6	0	15227.7	0.0
17 3F 4	99.8	0	5941.8	0.0	42 1G 4	99.9	0	20972.6	0.0
18 3H 5	99.8	4	8260.6	0.0	43 1G 4	99.9	2	21185.2	0.0
19 3H 5	99.7	2	8276.3	0.0	44 1G 4	99.9	4	21286.7	0.0
20 3H 5	99.2	0	8297.7	0.0	45 1G 4	99.9	0	21310.6	0.0
21 3H 5	99.8	4	8504.4	0.0	46 1G 4	100.0	4	21434.7	0.0
22 3H 5	99.8	2	8516.9	0.0	47 1G 4	100.0	2	21503.2	0.0
23 3H 5	99.5	2	8520.1	0.0	48 1G 4	99.9	0	21522.8	0.0
24 3H 5	99.7	0	8536.1	0.0					
25 3H 5	99.9	0	8548.7	0.0					

<sup>a</sup> See footnote at end of table.



TABLE LIX. ENERGY LEVELS AND CRYSTAL FIELD PARAMETERS  
FOR  $Tm^{3+}$  IN  $LiF_4$ <sup>a</sup> (CONT'D)

FREE ION	PCT PURE	2MU	THEO. ENERGY	EXP. ENERGY
49 1D 2	99.9	4	27811.4	0.C
50 1D 2	99.9	4	27846.3	0.C
51 1D 2	99.9	2	27926.9	0.C
52 1D 2	100.0	0	27950.1	0.C
53 1I 6	99.9	4	34416.9	0.C
54 1I 6	99.9	2	34441.4	0.C
55 1I 6	99.8	0	34477.3	0.C
56 1I 6	100.0	0	34654.9	0.C
57 1I 6	99.8	2	34755.8	0.C
58 1I 6	99.9	4	34809.6	0.C
59 1I 6	99.6	0	34831.1	0.C
60 1I 6	99.9	2	34856.9	0.C
61 1I 6	100.0	4	35144.8	0.C
62 1I 6	100.0	4	35145.3	0.C
63 3P 0	99.4	0	35383.5	0.C
64 3P 1	100.0	0	35941.3	0.C
65 3P 1	99.8	2	36073.4	0.C
66 3P 2	99.9	4	37772.5	0.C
67 3P 2	99.5	2	37997.7	0.C
68 3P 2	99.9	4	38034.8	0.C
69 3P 2	99.9	0	38162.4	0.C
70 1S 0	100.0	0	79400.3	0.0

<sup>a</sup> These  $B_{km}$  were also used in the transition-probability calculations and were obtained by scaling the best-fit  $B_{km}$  values of  $Nd^{3+}$  in  $LiF_4$  by the  $\rho_k(Tm)/\rho_k(Nd)$  ratios from table II.

TABLE LX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_0 = 4$  AND  $2M_0 = 2$

	6 <sup>0</sup>	9	23	57	2	19	43	28	13	36	>1
61 11 6	4.740E 04	2.417E 02	1.244E 02	4.380E 01	4.394E 03	4.759E 02	1.553E 02	3.392E 03	1.165E 04	2.093E 01	7.507E 01
4 3M 6	8.687E 02	1.487E 03	2.369E 04	3.137E 02	2.792E 04	4.370E 03	3.029E 02	5.605E 02	2.963E 03	3.431E 04	3.727E 01
53 11 6	8.541E 03	5.235E 02	1.376E 03	1.217E 04	1.329E 02	3.533E 01	1.850E 04	3.813E 03	9.551E 03	1.836E 02	4.725E 04
1 3M 6	6.510E 02	2.007E 04	6.999E 04	1.355E 02	2.465E 04	3.270E 04	3.984E 03	7.842E 04	4.362E 04	5.827E 03	2.388E 04
18 3M 5	5.050E 01	1.016E 03	3.655E 04	2.391E 02	6.214E 04	4.711E 03	5.247E 04	5.406E 02	8.901E 04	7.539E 03	2.704E 02
44 1G 4	4.140E 04	2.164E 03	5.020E 04	5.482E 03	3.278E 02	7.317E 04	1.267E 05	5.331E 04	1.028E 04	3.700E 04	6.080E 03
26 3M 4	5.482E 03	4.467E 04	5.864E 03	1.170E 03	4.014E 03	1.396E 05	5.188E 04	6.739E 04	3.540E 04	4.165E 04	2.795E 04
14 3F 4	2.451E 04	2.736E 04	5.511E 04	4.039E 03	3.096E 03	1.396E 05	1.423E 04	3.628E 04	3.877E 02	1.364E 04	1.647E 04
34 3F 3	9.625E-01	3.517E 03	1.188E 03	1.508E 03	1.024E 05	3.226E 03	3.740E 03	1.138E 04	1.020E 03	1.633E 03	5.923E 02
49 1C 2	3.723E 04	3.517E 03	4.953E 03	4.567E 04	4.425E 04	3.699E 04	2.247E 02	4.312E 02	1.869E 04	4.936E 02	1.144E 04
38 3F 2	4.741E 02	5.350E 03	4.953E 03	9.459E 02	3.623E 04	1.384E 04	1.694E 04	2.087E 03	1.957E 03	2.345E 03	4.406E 03
66 3P 2	6.337E 02	2.958E 03	1.238E 02	3.747E 03	2.209E 02	4.316E 02	3.523E 04	4.303E 03	2.239E 04	1.036E 02	1.233E 05
58 11 6	1.055E 04	7.382E 02	1.264E 02	1.675E 04	9.987E 03	2.529E 04	5.415E 03	1.296E 02	1.517E 04	4.400E 02	1.892E 01
10 3M 6	1.729E 03	1.943E 03	2.243E 04	9.267E-01	3.505E 04	6.191E 03	7.576E 04	1.565E 03	2.239E 04	4.400E 02	1.892E 01
21 3M 5	3.781E 02	5.361E 03	2.840E 04	2.189E 04	2.616E 03	3.587E 04	7.576E 04	1.565E 03	2.239E 04	4.400E 02	1.892E 01
46 1G 4	2.491E 04	2.929E 03	8.880E 04	8.777E 04	5.068E 04	4.822E 04	5.068E 04	4.822E 04	5.068E 04	4.822E 04	5.068E 04
32 3M 4	1.732E 04	4.822E 04	5.068E 04	1.001E 04	3.125E 04	8.623E 04	1.589E 03	3.697E 03	1.589E 03	3.697E 03	1.589E 03
15 3F 4	1.236E 03	7.595E 04	4.789E 03	2.014E 03	5.940E 03	4.912E 02	2.767E 03	2.807E 03	3.697E 03	3.697E 03	3.697E 03
35 3F 3	6.503E 02	2.880F 03	7.302E 02	1.153F 03	1.476E 04	4.912E 02	2.767E 03	2.807E 03	3.697E 03	3.697E 03	3.697E 03
50 1C 2	1.848E 04	3.312E 04	7.505E 03	2.175E 04	5.141E 02	1.296E 05	2.103E 03	8.571E 03	1.172E 03	1.460E 03	5.450E 02
40 3F 2	3.422E 04	1.930E 03	9.897E 02	4.460E 04	1.319E 03	3.864E 04	2.526E 03	7.287E 02	4.061E 02	8.387E 03	2.289E 03
68 3P 2	8.493E 03	2.028E 03	2.018E 02	5.653E 04	5.561E 02	4.069E 02	2.109E 04	4.077E 03	1.446E 04	1.457E 01	5.547E-01
62 11 6	1.879E 02	8.122E 04	1.797E 04	2.626E 03	3.046E 03	2.723F 04	2.153E 02	1.361E 04	2.661E 03	1.471F 03	5.172E 02
5 3M 6											

TABLE LX. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiYF_4$  (CONT'D)

61 11 6	39 3F 2	67 3P 2	65 3P 1	54 11 6	7 3H 6	22 3H 5	47 1G 4	31 3H 4	16 3F 4	33 3F 3
4 3P 6	9.917E 00	5.037E 01	3.246E 00	2.774E 04	2.577E 03	5.182E 02	8.426E 04	1.568E 04	3.963E 04	3.261E 01
53 11 6	1.728E 03	9.013E 02	2.071E 04	8.216E 02	5.743E 02	6.214E 04	7.907E 02	3.244E 04	1.235E 04	9.454E 03
1 3P 6	1.958E 04	4.097E 04	1.455E 02	4.385E 02	7.748E 02	6.602E 01	1.121E 02	6.351E 01	3.923E 02	3.285E 01
18 3P 5	3.101E 04	7.948E 03	5.328E 03	3.478E 03	7.612E 02	1.304E 04	3.309E 03	4.913E 04	5.941E 04	1.877E 04
44 1G 4	4.712E 03	1.757E 03	7.524E 03	7.165E 00	2.949E 03	2.404E 03	8.070E 02	1.838E 02	8.193E 02	2.310E 03
26 3P 4	7.640E 03	2.458E 04	1.082E 02	4.518E 03	2.886E 02	1.530E 04	4.352E 04	6.347E 02	2.747E 02	7.039E 03
14 3F 4	1.484E 04	1.794E 02	4.497E 03	9.881E 02	1.020E 04	6.870E 03	8.847E 02	4.585E 03	2.431E 03	1.445E 04
34 3F 3	9.917E 02	1.744E 03	1.136E 03	1.721E 03	4.353E 04	1.577E 03	6.171E 03	1.166E 03	2.368E 03	5.876E 00
49 1C 2	5.298E 03	3.868E 03	1.136E 04	1.320E 02	1.309E 04	5.311E 03	9.020E 02	5.752E 03	5.273E 03	3.130E 03
38 3F 2	1.839E 03	2.172E 03	7.531E 02	1.343E 05	9.362E 04	1.352E 04	4.991E 02	2.265E 02	1.003E 03	1.028E 03
66 3P 2	2.006E 03	5.090E 03	3.642E 02	2.678E 05	5.113E 02	2.770E 03	9.267E 03	5.135E 02	1.472E 04	6.242E 02
58 11 6	4.732E 04	1.026E 05	1.653E 02	1.451E 03	7.104E 01	2.346E 04	2.234E 03	3.238E 01	4.645E 03	8.852E 01
10 3P 6	4.938E 03	1.352E 03	3.691E 04	8.017E 02	6.135E 04	1.661E 04	7.219E 02	6.120E 01	6.036E 03	3.897E 02
21 3P 5	9.213E 04	3.756E 04	6.671E 04	8.123E 01	8.254E 02	9.582E 03	7.419E 03	1.917E 02	9.984E 03	2.067E 03
46 1G 4	2.056E 04	2.749E 04	1.187E 02	4.768E 03	7.527E 01	7.372E 03	4.149E 03	5.019E 03	2.106E 02	1.379E 03
32 3P 4	4.161E 04	6.198E 03	1.832E 04	3.732E 04	1.232E 02	1.817E 03	4.902E 03	7.376E 03	1.686E 03	2.535E 02
15 3F 4	9.153E 03	1.257E 03	4.736E 03	3.655E 03	1.593E 03	1.148E 04	1.011E 04	1.670E 03	4.241E 03	2.623E 03
35 3F 3	2.176E 03	3.012E 03	7.809E 02	3.400E 03	1.177E 04	2.039E 03	3.020E 04	2.750E 04	1.588E 04	2.698E 02
50 1C 2	1.063E 04	5.658E 03	1.027E 03	3.144E 05	1.094E 04	1.755E 03	5.500F 03	7.068E 03	1.270E 02	9.415E 02
40 3F 2	5.702E 02	3.970E 02	3.667E 02	1.725F 04	5.164E 03	4.516E 04	4.497E 01	1.110E 02	1.546E 03	6.187E 02
69 3P 2	8.699E 02	8.114E 03	2.351E 02	3.696E 04	5.371E 02	1.158E 04	3.143E 03	1.454E 02	3.583E 02	1.518E 03
62 11 6	1.704E 00	5.880E 02	5.455E 00	1.462E 04	6.865E 04	3.964E 02	7.811E 04	1.493E 04	3.664E 04	4.506E 01
5 3P 6	1.11CE 03	1.597E 02	3.287E 02	1.124E 03	4.597E 04	6.064E 04	3.527E 02	1.189E 04	2.953E 04	3.987E 03

TABLE LXI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  $Tm^{3+}$  IN  $LiYF_4$

SIGMA TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_2 = 2$  AND  $2M_1 = 0$

	59	11 6	3H 4	4R	25	3H 5	3H 4	11 6	55	3	20	42	27
60 11 6	1.367E 03	1.349E 02	2.786E 02	3.671E 02	2.370E 03	6.536E 03	8.667E 03	1.066E 02	1.066E 02	1.066E 02	1.066E 02	1.066E 02	1.066E 02
9 3H 6	5.251E 02	2.113E 04	4.080E 04	2.461E 04	2.436E 03	4.910E 03	6.728E 03	1.020E 04	1.020E 04	1.020E 04	1.020E 04	1.020E 04	1.020E 04
23 3H 5	3.621E 01	1.785E 04	4.538E 03	5.232E 03	1.055E 02	3.517E 03	2.344E 01	3.440E 01	3.440E 01	3.440E 01	3.440E 01	3.440E 01	3.440E 01
57 11 6	2.170E 03	2.541E 02	3.478E 02	3.141E 04	2.345E 03	1.174E 03	7.837E 03	4.222E 02	4.222E 02	4.222E 02	4.222E 02	4.222E 02	4.222E 02
2 3H 6	4.658E 02	5.047E 03	8.165E 03	2.792E 03	1.094E 03	3.538E 03	2.450E 02	2.450E 02	2.450E 02	2.450E 02	2.450E 02	2.450E 02	2.450E 02
19 3H 5	7.445E 00	2.451E 04	2.865E 04	1.311E 04	9.040E 03	2.013E 05	1.897E 02	1.897E 02	1.897E 02	1.897E 02	1.897E 02	1.897E 02	1.897E 02
43 1G 4	6.747E 04	2.152E 02	4.222E 04	9.423E 03	6.214E 04	1.543E 04	6.256E 02	1.074E 03	1.074E 03	1.074E 03	1.074E 03	1.074E 03	1.074E 03
28 3H 4	1.098E 04	7.742E 03	2.408E 03	9.814E 01	9.602E 04	3.100E 04	1.346E 02	5.665E 04	5.665E 04	5.665E 04	5.665E 04	5.665E 04	5.665E 04
13 3F 4	4.568E 04	6.754E 03	7.575E 04	2.979E 02	2.794E 04	6.243E 04	4.597E 02	1.384E 03	1.384E 03	1.384E 03	1.384E 03	1.384E 03	1.384E 03
36 3F 3	5.455E 02	2.592E 03	3.550E 03	5.200E 02	3.190E 03	3.190E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03
51 1G 2	7.569E 04	2.861E 04	2.712E 03	1.218E 03	3.114E 03	3.114E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03
39 3F 2	2.747E 04	3.426E 04	7.368E 04	1.731E 04	3.314E 03	3.314E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03	1.125E 03
67 3P 2	6.434E 04	1.527E 04	2.372E 04	5.366E 04	2.369E 02	1.135E 03	2.174E 04	5.985E 02	5.985E 02	5.985E 02	5.985E 02	5.985E 02	5.985E 02
65 3P 1	2.716E 02	3.250E 04	2.372E 04	3.127E 01	1.383E 01	7.025E 02	7.172E 02	4.716E 02	4.716E 02	4.716E 02	4.716E 02	4.716E 02	4.716E 02
54 11 6	3.160E 03	2.848E 02	2.795E 02	8.639E 02	2.045E 04	5.500E 04	3.844E 02	7.107E 02	7.107E 02	7.107E 02	7.107E 02	7.107E 02	7.107E 02
7 3H 6	1.473E 03	1.756E 03	4.450E 03	3.725E 01	6.649E 04	1.518E 04	8.368E 04	4.532E 04	4.532E 04	4.532E 04	4.532E 04	4.532E 04	4.532E 04
22 3H 5	1.882E 02	1.111E 04	9.769E 02	1.287E 04	7.170E 03	6.881E 03	7.167E 03	2.643E 04	2.643E 04	2.643E 04	2.643E 04	2.643E 04	2.643E 04
47 1G 4	5.506E 04	2.070E 02	1.414E 03	4.952E 04	8.724E 04	9.046E 02	3.595E 03	4.020E 02	4.020E 02	4.020E 02	4.020E 02	4.020E 02	4.020E 02
31 3H 4	7.442E 03	8.939E 01	2.319E 03	3.806E 03	1.148E 04	2.325E 03	7.140E 03	4.220E 04	4.220E 04	4.220E 04	4.220E 04	4.220E 04	4.220E 04
16 3F 4	2.174E 04	1.326E 03	1.564E 02	6.964E 03	5.656E 03	7.308E 03	1.918E 04	8.461E 03	8.461E 03	8.461E 03	8.461E 03	8.461E 03	8.461E 03
33 3F 3	2.071E 02	6.264E 04	3.378E 03	3.745E 04	7.795E 04	1.750E 03	1.171E 04	1.171E 04	1.171E 04	1.171E 04	1.171E 04	1.171E 04	1.171E 04



TABLE LXI. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	17	37	52	41	69	64	70	63	56	6	24
	3F 4	3F 3	1D 2	3F 2	3P 2	3P 1	1S 0	3P 0	11 6	3H 6	3H 5
60 11 6	7.505E 02	1.109E 03	2.814E 03	7.562E 02	2.264E 03	4.458E 03	1.540E 03	2.387E 02	7.797E 02	7.51CE 02	5.479E 02
9 3P 6	2.174E 03	1.185E 04	3.421E 03	4.284E 03	2.057E 03	1.870E 03	1.403E 01	4.599E 03	4.43E 01	1.19E 04	3.123E 04
23 3P 5	7.004E 03	2.988E 02	1.544E 02	2.186E 04	7.849E 04	2.475E 03	3.937E 01	2.403E 01	1.910E 00	1.19E 04	4.843E 02
57 11 6	1.417E 04	3.393E 03	3.746E 02	4.205E 02	5.452E 02	1.273E 02	4.655E 04	1.632E 03	2.371E 03	1.15E 02	1.266E 02
2 3P 6	4.747E 04	1.123E 03	5.046E 05	3.451E 03	2.837E 03	1.217E 02	1.722E 00	6.834E 02	2.277E 02	2.75E 04	3.391E 04
19 3P 5	1.604E 03	5.864E 02	8.173E 02	3.484E 04	3.91CE 04	2.699E 03	1.641E 01	1.100E 02	4.317E 02	3.37E 04	1.627E 03
43 1C 4	4.874E 02	3.693E 04	1.459E 03	6.812E 02	4.499E 02	5.303E 03	1.735E 03	4.942E 02	1.341E 03	2.512E 03	1.366E 04
28 3P 4	2.537E 03	5.024E 04	1.891E 02	7.915E 02	6.899E 02	5.303E 03	2.671E 03	4.942E 02	1.341E 03	2.512E 03	1.366E 04
13 3F 4	8.313E 03	2.552E 04	5.124E 03	4.620E 02	1.565E 02	2.124E 03	1.735E 03	4.942E 02	1.341E 03	2.512E 03	1.366E 04
36 3F 3	1.714E 03	6.171E 03	1.216E 02	3.513E 03	9.031E 03	3.711E 03	8.634E 02	2.073E 03	1.707E 01	2.363E 01	3.737E 03
51 1D 2	6.036E 03	1.942E 03	9.533E 03	1.254E 03	1.254E 03	3.803E 03	6.215E 02	6.196E 03	1.156E 03	3.081E 04	2.823E 03
39 3F 2	6.284E 02	6.301E 03	3.291E 03	1.521E 03	1.521E 03	3.803E 03	6.215E 02	6.196E 03	1.156E 03	3.081E 04	2.823E 03
67 3P 2	2.871E 03	8.241E 03	2.689E 03	9.296E 02	1.307E 02	1.307E 02	1.400E 01	3.590E 00	9.538E 02	1.875E 04	1.443E 04
65 1P 1	4.463E 04	2.065E 02	5.656E 04	2.381E 04	4.154E 04	4.154E 04	8.289E 01	5.922E 05	1.737E 04	6.653E 03	6.352E 01
7 3P 6	6.759E 01	9.915E 04	2.382E 04	2.366E 04	1.346E 04	1.346E 04	1.313E 04	2.503E 00	4.843E 01	4.74E 02	8.857E 03
22 3P 5	6.570E 03	6.975E 04	1.757E 02	1.168E 04	3.726E 04	3.726E 04	4.046E 02	4.742E 04	4.341E 01	2.251E 01	6.622E 02
31 3P 4	2.539E 04	7.143E 04	6.549E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04	1.921E 04
16 3F 4	3.029E 04	2.581E 04	1.085E 04	1.532E 04	5.258E 02	3.176E 03	1.091E 04	3.455E 04	7.20E 04	1.55E 04	3.597E 04
33 3F 3	3.489E 04	2.383E 02	2.704E 03	5.065E 03	1.164E 03	2.566E 03	5.262E 01	3.785E 01	2.210E 01	1.49E 03	7.77E 03
	15 4	29	12								
	3H 4	3F 4	3F 4								
60 11 6	1.315E 04	1.687E 03	8.450E 03								
9 3P 6	5.800E 02	2.325E 03	5.574E 03								
23 3P 5	1.174E 04	3.979E 03	8.365E 03								
57 11 6	1.656E 05	2.858E 04	8.74E 04								
2 3P 6	8.490E 02	9.952E 04	2.020E 04								
19 3P 5	4.515E 04	2.745E 03	7.026E 04								
43 1C 4	2.157E 04	4.371E 04	3.725E 03								
13 3P 4	3.586E 04	1.011E 05	1.607E 04								
36 3F 3	7.102E 03	3.687E 03	1.130E 04								
39 3F 2	4.985E 02	1.134E 03	1.031E 03								
67 3P 2	1.497E 02	4.695E 02	1.493E 03								
65 3P 1	5.321E 01	3.406E 03	1.674E 03								
54 11 6	5.361E 03	1.124E 03	3.904E 03								
7 3P 6	6.989E 01	4.806E 02	1.873E 03								
22 3P 5	3.754E 04	4.096E 03	5.550E 04								
47 1C 4	7.411E 03	9.266E 02	4.475E 02								
31 3P 4	4.003E 03	5.959E 02	1.408E 03								
16 3F 4	6.227E 02	4.858E 03	1.424E 04								
33 3F 3	4.193E 03	5.382E 03	2.691E 02								

TABLE LXII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiF_4$

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_0 = -2$  AND  $2M_0 = 2$

	60	11	6	9	3H	6	23	57	2	19	43	28	13	36	51
	11	6	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10
60	11	6	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10
11	6	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10	2
6	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10	2	4
9	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10	2	04
23	3H	5	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	02
57	11	6	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	02
2	3H	6	11	6	3H	5	3H	6	1G	3H	3F	3	10	2	05
43	1G	3H	3F	3	10	2	4	3H	6	1G	3H	3F	3	10	04
19	4H	3	10	2	04	05	04	3H	6	1G	3H	3F	3	10	04
36	3F	3	10	2	04	05	04	3H	6	1G	3H	3F	3	10	04
51	10	2	4	3H	6	1G	3H	3F	3	10	2	4	3H	6	04

TABLE LXII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiYF_4$  (CONT'D)

	39	67	65	54	7	22	47	31	16	33
	3F 2	3P 2	3P 1	11 6	3H 6	3H 5	1G 4	3H 4	3F 4	3F 3
60 11 6	2.982E 04	6.013E 04	8.514E 01	9.144E 03	2.875E 02	1.287E 03	2.939E 04	3.681E 03	1.178E 04	1.285E 02
9 3H 6	3.806E 02	1.008E 02	1.204E 04	1.867E 02	6.868E 03	5.255E 04	2.045E 03	9.808E 04	3.888E 04	4.267E 04
23 3H 5	2.933E 04	8.625E 03	1.651E 03	7.364E 02	6.659E 04	7.931E 03	3.489E 04	2.212E 03	5.262E 04	9.760E 02
57 11 6	4.379E 04	8.498E 04	3.424E 02	6.739E 02	9.193E 00	6.261E 01	1.015E 05	1.500E 04	5.904E 04	9.802E 02
2 3H 6	2.622E 04	5.658E 03	6.284E 03	3.101E 02	1.123E 04	1.138E 05	2.714E 02	7.239E 03	5.459E 03	7.668E 04
19 3H 5	1.047E 03	1.078E 03	1.754E 04	1.592E 02	8.105E 03	2.404E 03	3.294E 04	1.789E 04	4.886E 04	5.771E 02
43 1G 4	3.004E 03	2.320E 04	1.364E 02	7.321E 03	5.768E 02	3.586E 02	1.196E 04	5.912E 03	8.182E 02	9.941E 03
28 3H 4	5.971E 03	2.674E 03	6.004E 03	1.619E 03	1.233E 04	1.009E 03	3.817E 03	5.288E 03	2.358E 03	1.160E 04
13 3F 4	7.870E 03	2.220E 02	1.538E 03	3.090E 03	1.299E 04	1.299E 02	7.407E 02	2.546E 03	1.988E 03	1.507E 04
36 3F 3	1.868E 02	2.368E 02	2.663E 03	1.600E 03	1.024E 05	3.832E 03	3.285E 04	3.302E 04	2.034E 04	1.817E 03
51 1C 2	2.550E 03	1.704E 03	9.162E 02	1.177E 04	2.019E 03	7.557E 03	2.404E 03	5.066E 04	1.126E 04	7.333E 02
39 3F 2	7.025E 02	3.949E 02	2.641E 02	4.369E 03	1.738E 04	1.723E 05	1.266E 04	2.014E 04	1.263E 04	3.833E 02
67 3P 2	3.949E 02	9.375E 02	3.089E 02	9.866E 03	1.216E 03	5.464E 04	2.493E 04	8.549E 02	8.948E 02	1.634E 03
65 3P 1	2.641E 02	3.089E 02	1.040E 03	1.165E 03	7.327E 04	1.651E 04	4.016E 01	7.731E 02	5.580E 01	6.002E 02
54 11 6	4.369E 03	9.866E 03	1.165E 03	4.652E 03	1.262E 02	6.378E 01	7.316E 02	5.869E 01	4.319E 02	5.228E 02
7 3H 6	1.738E 04	1.216E 03	7.327E 04	1.262E 02	5.063E 02	1.731E 04	3.290E 01	1.589E 02	1.263E 02	5.214E 04
22 3H 5	1.723E 05	5.484E 04	1.651E 04	6.378E 01	1.731E 04	1.917E 04	2.933E 02	1.620E 02	7.720E 02	1.763E 03
47 1G 4	1.266E 04	2.493E 04	4.016E 01	7.316E 02	3.290E 01	2.933E 02	4.975E 04	2.834E 04	5.640E 03	3.616E 04
31 3H 4	2.014E 04	8.549E 02	7.731E 02	5.869E 01	1.589E 02	1.620E 02	2.834E 04	4.027E 04	2.285E 04	3.837E 04
16 3F 4	1.263E 04	8.948E 02	5.580E 01	4.319E 02	1.263E 02	7.720E 02	5.640E 03	2.285E 04	3.629E 04	1.495E 04
33 3F 3	3.833E 02	1.634E 03	6.002E 02	5.228E 02	5.214E 04	1.763E 03	3.616E 04	3.837E 04	1.495E 04	8.153E 02

PI TRANSITION PROBABILITIES BETWEEN  $2M_U = -4$  AND  $2M_U = 0$ 

59	4	3	25	10	11	15	3	30	5	10	42	21
6.728C	1.17E	1.849E	0.477E	0.581E	3F 4	0.231E	0.180E	0.197E	0.171E	0.3	1.47E	0.3
9.881C	0.12939E	0.177E	0.1463E	0.1781E	0.527E	0.193E	0.279E	0.164E	0.171E	0.3	1.632E	0.2
2.559E	0.1460E	0.1329E	0.1308E	0.1284E	0.450E	0.271E	0.361E	0.187E	0.1259E	0.4	1.730E	0.3
6.933C	0.1173E	0.1160E	0.1160E	0.1150E	0.176E	0.279E	0.265E	0.1288E	0.1229E	0.3	1.228E	0.2
9.414E	0.2250E	0.2404E	0.2187E	0.2395E	0.633E	0.476E	0.493E	0.177E	0.108E	0.5	1.80E	0.3
1.175E	0.674E	0.644E	0.676E	0.681E	0.422E	0.0651E	0.0651E	0.065E	0.065E	0.5	1.80E	0.3
1.871E	0.1047E	0.1382E	0.1439E	0.1464E	0.537E	0.320E	0.251E	0.160E	0.1737E	0.2	1.204E	0.2
2.176C	0.613E	0.731E	0.1580E	0.6051E	0.241E	0.247E	0.381E	0.157E	0.1055E	0.1	0.781E	0.2
7.639E	0.1593E	0.248E	0.278C	0.277E	0.184E	0.1073E	0.137E	0.532E	0.134E	0.3	0.606E	0.2
1.114E	0.1561E	0.205E	0.181E	0.269E	0.349E	0.173E	0.244E	0.477E	0.301E	0.2	0.448E	0.3
3.769E	0.1225E	0.108E	0.162E	0.021E	0.230E	0.294E	0.544E	0.314E	0.471E	0.2	0.384E	0.3
7.62E	0.1331E	0.160E	0.120E	0.070E	0.431E	0.243E	0.266E	0.306E	0.203E	0.4	0.364E	0.3
6.168E	0.1285E	0.126E	0.183E	0.200E	0.933E	0.276E	0.187E	0.251E	0.173E	0.2	1.492E	0.4
4.469E	0.0378E	0.1551E	0.1937E	0.1597E	0.566E	0.150E	0.297E	0.280E	0.175E	0.4	0.236E	0.2
1.249E	0.1834E	0.1405E	0.102E	0.239E	0.425E	0.305E	0.409E	0.207E	0.277E	0.4	0.637E	0.2
1.166E	0.1937E	0.140E	0.205E	0.174E	0.431E	0.611E	0.123E	0.560E	0.1621E	0.4	1.330E	0.4
7.432E	0.4731E	0.237E	0.828E	0.1341E	0.1737E	0.4731E	0.196E	0.129E	0.234E	0.3	0.60E	0.3
6.584E	0.564E	0.324E	0.103E	0.924E	0.528E	0.444E	0.162E	0.025E	0.161E	0.4	0.137E	0.5
3.994E	0.875E	0.287E	0.116E	0.924E	0.450E	0.179E	0.276E	0.160E	0.161E	0.1	0.37E	0.5
2.165E	0.996E	0.124E	0.783E	0.155E	0.263E	0.163E	0.135E	0.412E	0.100E	0.5	0.340E	0.3
1.134E	0.1040E	0.136E	0.168E	0.231E	0.820E	0.175E	0.253E	0.020E	0.537E	0.2	0.37C	0.0
1.159E	0.051E	0.284E	0.238E	0.374E	0.821E	0.169E	0.528E	0.158E	0.173E	0.2	1.49E	0.2
4.663E	0.1369E	0.452E	0.061E	0.163E	0.369E	0.132E	0.68E	0.181E	0.101E	0.1	0.68E	0.0



TABLE LXIII. SQUARED-MATRIX ELEMENTS PROPORTIONAL TO TRANSITION PROBABILITIES FOR  
 $Tm^{3+}$  IN  $LiF_4$  (CONT'D)

	17	3F 4	3F 3	3F 2	3F 1	3P 2	3P 1	3P 0	15 0	63	56	3M 6	3M 5
61 11 6	2.290E	03 7.056E	00 1.010E	01 1.302E-01	4.625E-07	6.984E	02 1.573E	01 2.669E	03 7.669E	01 6.760E	02		
4 11 6	2.217E	04 5.407E	02 7.708E	03 2.708E	04 1.260E	03 1.610E	00 8.592E	01 5.173E	04 6.664E	01 6.773E	02 6.294E	04	
53 11 6	5.641E	04 1.641E	00 1.418E	00 1.418E	04 1.654E	05 2.252E	00 8.941E	00 2.000E	04 5.428E	01 2.651E	01 1.189E	07	
1 11 6	1.064E	03 1.672E	05 2.372E	01 1.450E	00 2.640E	04 1.400E	00 6.621E	01 1.075E	03 5.511E	04 1.395E	03		
18 11 5	0.199E	03 9.627E	02 2.378E	01 1.430E	05 2.747E	04 5.233E	03 1.300E	00 6.057E	01 1.292E-07	1.555E	00 1.004E	04	
44 1C 4	7.298E	02 9.057E	04 5.443E	02 1.640E	01 7.257E	02 2.044E-02	1.625E	04 1.651E	03 1.621E	04 6.949E	02 2.222E	02	
26 11 4	3.164E	03 1.027E	05 5.485E	02 1.653E	03 1.147E	01 1.766E	02 2.341E	03 1.092E	03 1.665E	03 1.069E	04 1.182E	01	
14 11 4	6.641E-02	6.491E	04 1.638E	02 1.377E	03 1.491E	03 1.822E	02 5.073E-01	2.613E	00 1.142E	03 1.796E	05 3.159E	03	
43 1C 2	1.626E	02 2.121E	01 1.803E	02 1.137E	03 1.303E	03 1.969E	03 1.143E	03 2.251E	02 1.595E	05 2.072E	04 6.208E	00	
38 1C 2	9.370E	01 1.180E	03 1.258E	02 1.854E	00 1.454E	02 4.466E	01 4.022E	02 1.164E	03 7.102E	01 7.151E	00 2.603E	04	
66 11 6	3.198E	02 2.917E	03 5.096E	02 2.810E	01 1.463E	02 8.404E	02 3.133E	02 3.748E	00 2.080E	04 1.754E	03 9.160E	00	
98 11 6	1.553E	04 7.852E	02 7.852E	02 7.852E	00 1.453E	03 1.598E	03 1.346E	01 1.452E	02 6.054E	04 1.116E	02 5.476E	03 2.071E	04
10 11 6	1.418E	03 2.369E	02 1.144E	03 1.808E	04 5.681E	04 2.616E	01 6.247E	02 1.134E	03 6.145E	03 4.476E	02 1.178E	05	
32 11 4	1.271E	04 5.176E	03 1.282E	05 7.492E	03 5.063E	03 3.481E	03 1.476E	02 5.611E-01	1.613E	03 7.869E	02 2.178E	03	
32 11 4	1.771E	04 5.491E	01 5.313E	03 1.759E	04 2.185E	02 8.343E	02 1.476E	02 1.029E	02 2.255E	03 4.419E	03 1.112E	05	
32 11 4	1.643E	04 5.192E	03 6.457E	02 4.476E	01 1.227E	02 7.100E	03 8.668E	00 2.253E	01 3.797E-01	3.322E	00 3.766E	03	
50 11 2	7.223E	03 1.057E	02 3.762E	03 7.744E	02 4.168E	02 4.635E	02 1.285E	02 1.285E	02 1.285E	03 6.683E	04 5.574E	04 2.200E	03
40 11 2	2.492E	01 1.459E	00 1.213E	03 5.655E	02 4.735E	03 5.684E	02 1.446E	03 8.661E	02 1.384E	05 4.382E	03 1.547E	03	
58 11 2	3.453E	03 2.317E	01 6.716E-04	7.184E	00 1.101E-01	4.164E-01	1.715E	00 1.683E	01 1.552E	04 2.135E	03 1.418E	01	
62 11 6	6.363E	02 5.311E	03 7.764E	01 5.709E-01	6.747E	01 6.461E	02 1.646E	00 2.591E	01 3.017E	03 1.761E	05 1.74E	03	
5 11 6	1G 4	3M 4	12										
61 11 6	1.122E	03 4.627E	02 7.104E	02									
1 11 6	4.350E-01	6.427E	01 1.737E	00									
53 11 6	4.900E	03 5.840E	02 4.765E	02									
18 11 5	1.272E	03 1.743E	05 8.294E	04									
44 1C 4	1.302E	01 1.774E	03 8.700E	02									
26 11 4	4.285E	04 5.178E	04 3.025E	03									
34 11 4	7.254E	03 1.109E	04 5.460E	04									
43 1C 2	6.318E	03 1.248E	04 5.262E	03									
38 1C 2	2.690E	01 6.404E	03 2.781E	02									
66 11 6	1.151E	03 1.068E	03 1.034E	03									
98 11 6	2.111E	03 2.179E	04 9.366E	04									
10 11 6	1.153E	02 2.629E	02 1.690E	03									
21 11 5	4.319E	05 6.412E	02 2.012E	05									
44 1C 4	6.373E	03 5.275E	00 1.171E	02									
32 11 4	1.764E-01	1.156E	03 9.765E	02									
15 11 4	4.206E	02 9.237E	02 2.111E	03									
15 11 4	1.378E	02 2.647E	02 1.573E	01									
50 11 2	1.378E	02 2.647E	02 1.573E	01									
40 11 2	6.483E	02 7.337E	03 1.069E	03									
68 11 2	5.517E	03 6.504E	02 4.244E	03									
62 11 6	4.762E	02 6.340E	03 5.054E	03									

# LITERATURE CITED

- (1) M. M. Mann and L. G. De Shazer, J. Appl. Phys., 41 (1970), 2951; W. F. Krupke, IEEE J. Quantum Electron., 7 (1971), 153; M. J. Weber, T. E. Varitimos, and B. H. Matsinger, Phys. Rev. B, 8 (1973), 47.
- (2) E. P. Chicklis, C. S. Naiman, R. C. Folweiler, D. R. Gabbe, H. P. Jenssen, and A. Linz, Appl. Phys. Lett., 19 (1971), 119; E. P. Chicklis, R. C. Folweiler, C. S. Naiman, D. R. Gabbe, A. Linz, and H. P. Jenssen, Development of Multiply Sensitized Ho:YLF as a Laser Material, ECOM Technical Report 73-0066-F (October 1974).
- (3) B. R. Judd, Phys. Rev., 127 (1962), 750; G. S. Ofelt, J. Chem. Phys., 37 (1962), 511.
- (4) D. E. Wortman, J. Phys. Chem. Solids, 33 (1972), 311.
- (5) W. T. Carnall, P. R. Fields, and K. Rajnak, J. Chem. Phys. (1968), 4412-55.
- (6) S. M. Kulpa, J. Phys. Chem. Solids, 36 (1975), 1317; M. R. Brown, K. G. Roots, and W. A. Shand, J. Phys. C (Solid State Phys.), 2 (1969), 593.
- (7) N. Karayianis and C. A. Morrison, Rare Earth Ion-Host Lattice Interactions 1. Point Charge Lattice Sum in Scheelites, Harry Diamond Laboratories TR-1648 (October 1973).
- (8) Nick Karayianis and Clyde A. Morrison, Rare Earth Ion-Host Crystal Interactions 2. Local Distortion and Other Effects in Reconciling Lattice Sums and Phenomenological  $B_{km}$ , Harry Diamond Laboratories TR-1682 (January 1975).
- (9) A. J. Freeman and R. E. Watson, Phys. Rev., 127 (1962), 2058.
- (10) P. Erdos and J. H. Kang, Phys. Rev. B, 6 (1972), 3393.
- (11) R. P. Leavitt, C. A. Morrison, and D. E. Wortman, Rare Earth Ion-Host Crystal Interactions 3. Three-Parameter Theory of Crystal Fields, Harry Diamond Laboratories TR-1673 (June 1975).

# DISTRIBUTION

DEFENSE DOCUMENTATION CENTER  
CAMERON STATION, BUILDING 5  
ALEXANDRIA, VA 22314  
ATTN DDC-TCA (12 COPIES)

COMMANDER  
USA RSCH & STD GP (EUR)  
BOX 65  
FPO NEW YORK 09510  
ATTN LTC JAMES M. KENNEDY, JR.  
CHIEF, PHYSICS & MATH BRANCH

COMMANDER  
US ARMY MATERIEL DEVELOPMENT  
& READINESS COMMAND  
5001 EISENHOWER AVENUE  
ALEXANDRIA, VA 22333  
ATTN DRXAM-TL, HQ TECH LIBRARY  
ATTN DRCRD-T, J. HUGHES  
ATTN DRCRD, DIR RES, DEV & ENGR

COMMANDER  
USA ARMAMENT COMMAND  
ROCK ISLAND, IL 61201  
ATTN DRSAR-ASF, FUZE DIV  
ATTN DRSAR-RDF, SYS DEV DIV - FUZES

COMMANDER  
USA MISSILE & MUNITIONS CENTER  
& SCHOOL  
REDSTONE ARSENAL, AL 35809  
ATTN ATSK-CTD-F

DIRECTOR  
DEFENSE NUCLEAR AGENCY  
WASHINGTON, DC 20305  
ATTN APTL, TECH LIBRARY

DIRECTOR OF DEFENSE RES AND  
ENGINEERING  
WASHINGTON, DC 20301  
ATTN TECHNICAL LIBRARY (3C128)

OFFICE, CHIEF OF RESEARCH,  
DEVELOPMENT, & ACQUISITION  
DEPARTMENT OF THE ARMY  
WASHINGTON, DC 20310  
ATTN DAMA-ARZ-A, CHIEF SCIENTIST  
DR. M. E. LASSER  
ATTN DAMA-ARZ-B, DR. I. R. HERSHNER

COMMANDER  
US ARMY RESEARCH OFFICE (DURHAM)  
PO BOX 12211  
RESEARCH TRIANGLE PARK, NC 27709  
ATTN DR. ROBERT J. LONTZ  
ATTN DR. CHARLES BOGOSIAN

COMMANDER  
ARMY MATERIALS & MECHANICS RESEARCH  
CENTER  
WATERTOWN, MA 02172  
ATTN DRXMR-TL, TECH LIBRARY BR

COMMANDER  
NATICK LABORATORIES  
NATICK, MA 01762  
ATTN DRXRES-RTL, TECH LIBRARY

COMMANDER  
USA FOREIGN SCIENCE & TECHNOLOGY CENTER  
FEDERAL OFFICE BUILDING  
220 7TH STREET NE  
CHARLOTTESVILLE, VA 22901  
ATTN DRXST-BS, BASIC SCIENCE DIV

DIRECTOR  
USA BALLISTICS RESEARCH LABORATORIES  
ABERDEEN PROVING GROUND, MD 21005  
ATTN DRXBR, DIRECTOR, R. EICHELBERGER  
ATTN DRXBR-TB, FRANK J. ALLEN  
ATTN DRXBR, TECH LIBRARY

COMMANDER  
USA ELECTRONICS COMMAND  
FORT MONMOUTH, NJ 07703  
ATTN DRSEL-GG, TECHNICAL LIBRARY  
ATTN DRSEL-CT-L, B. LOUIS  
ATTN DRSEL-CT-L, DR. E. SCHIEL  
ATTN DRSEL-CT-L, DR. HIESLMAIR  
ATTN DRSEL-CT-L, J. STROZYK  
ATTN DRSEL-CT-L, DR. E. J. TEBO  
ATTN DRSEL-CT-L, DR. R. G. BUSER  
ATTN DRSEL-WL-S, J. CHARLTON

COMMANDER  
USA ELECTRONICS COMMAND  
FORT BELVOIR, VA 22060  
ATTN DRSEL-NV, NIGHT VISION LABORATORY  
ATTN DRSEL-NV, LIBRARY

COMMANDER  
USA ELECTRONICS COMMAND  
WHITE SANDS MISSILE RANGE, NM 88002  
ATTN DRSEL-BL, LIBRARY

DIRECTOR  
DEFENSE COMMUNICATIONS ENGINEER CENTER  
1860 WIEHLE AVE  
RESTON, VA 22090  
ATTN PETER A. VENA



# DISTRIBUTION (Cont'd)

COMMANDER  
USA MISSILE COMMAND  
REDSTONE ARSENAL, AL 35809  
ATTN DRSMI-RB, REDSTONE SCIENTIFIC  
INFO CENTER  
ATTN DRSMI-RR, DR. J. P. HALLOWES  
ATTN DRCPM-HEL, W. B. JENNINGS  
ATTN DRSMI-RR, T. HONEYCUTT

COMMANDER  
EDGEWOOD ARSENAL  
EDGEWOOD ARSENAL, MD 21010  
ATTN SAREA-TS-L, TECH LIBRARY

COMMANDER  
FRANKFORD ARSENAL  
BRIDGE & TACONY STREETS  
PHILADELPHIA, PA 19137  
ATTN K1000, TECH LIBRARY

COMMANDER  
PICATINNY ARSENAL  
DOVER, NJ 07801  
ATTN SARPA-TS-T-S, TECH LIBRARY

COMMANDER  
USA TEST & EVALUATION COMMAND  
ABERDEEN PROVING GROUND, MD 21005  
ATTN TECH LIBRARY

COMMANDER  
USA ABERDEEN PROVING GROUND  
ABERDEEN PROVING GROUND, MD 21005  
ATTN STEAP-TL, TECH LIBRARY, BLDG 305

COMMANDER  
WHITE SANDS MISSILE RANGE, NM 88002  
ATTN DRSEL-WL-MS, ROBERT NELSON

COMMANDER  
GENERAL THOMAS J. RODMAN LABORATORY  
ROCK ISLAND ARSENAL  
ROCK ISLAND, IL 61201  
ATTN SWERR-PL, TECH LIBRARY

COMMANDER  
USA CHEMICAL CENTER & SCHOOL  
FORT MC CLELLAN, AL 36201

COMMANDER  
NAVAL ELECTRONICS LABORATORY CENTER  
SAN DIEGO, CA 92152  
ATTN TECH LIBRARY

COMMANDER  
NAVAL SURFACE WEAPONS CENTER  
WHITE OAK, MD 20910  
ATTN CODE 730, LIBRARY DIV

DIRECTOR  
NAVAL RESEARCH LABORATORY  
WASHINGTON, DC 20390  
ATTN CODE 2620, TECH LIBRARY BR

COMMANDER  
NAVAL WEAPONS CENTER  
CHINA LAKE, CA 93555  
ATTN CODE 753, LIBRARY DIV

COMMANDER  
AF CAMBRIDGE RESEARCH LABORATORIES, AFSC  
L. G. HANSCOM FIELD  
BEDFORD, MA 01730  
ATTN TECH LIBRARY

DEPARTMENT OF COMMERCE  
NATIONAL BUREAU OF STANDARDS  
WASHINGTON, DC 20234  
ATTN LIBRARY

DEPARTMENT OF COMMERCE  
NATIONAL BUREAU OF STANDARDS  
BOULDER, CO 80302  
ATTN LIBRARY

DIRECTOR  
LAWRENCE RADIATION LABORATORY  
LIVERMORE, CA 94550  
ATTN DR. MARVIN J. WEBER  
ATTN DR. HELMUT A. KOEHLER

NASA GODDARD SPACE FLIGHT CENTER  
GREENBELT, MD 20771  
ATTN CODE 252, DOC SECT, LIBRARY

NATIONAL OCEANIC & ATMOSPHERIC ADM  
ENVIRONMENTAL RESEARCH LABORATORIES  
BOULDER, CO 80302  
ATTN LIBRARY, R-51, TECH REPORTS

CARNEGIE MELLON UNIVERSITY  
SCHENLEY PARK  
PITTSBURGH, PA 15213  
ATTN PHYSICS & EE  
DR. J. O. ARTMAN

UNIVERSITY OF MICHIGAN  
COLLEGE OF ENGINEERING NORTH CAMPUS  
DEPARTMENT OF NUCLEAR ENGINEERING  
ANN ARBOR, MI 48104  
ATTN DR. CHIHIRO KIKUCHI

DIRECTOR  
ADVISORY GROUP ON ELECTRON DEVICES  
201 VARICK STREET  
NEW YORK, NY 10013  
ATTN SECTRY, WORKING GROUP D



DISTRIBUTION (Cont'd)

CRYSTAL PHYSICS LABORATORY  
MASSACHUSETTS INSTITUTE OF TECHNOLOGY  
CAMBRIDGE, MA 02139  
ATTN DR. A. LINZ  
ATTN DR. H. P. JENSSEN

CENTER FOR LASER STUDIES  
UNIVERSITY OF SOUTHERN CALIFORNIA  
LOS ANGELES, CA 90007  
ATTN DR. L. G. DE SHAZER

HARRY DIAMOND LABORATORIES  
ATTN MCGREGOR, THOMAS, COL, COMMANDING  
OFFICER/FLYER, I.N./LANDIS, P.E./  
SOMMER, H./CONRAD, E.E.  
ATTN CARTER, W.W., DR., ACTING TECHNICAL  
DIRECTOR/MARCUS, S.M.  
ATTN KIMMEL, S., IO  
ATTN CHIEF, 0021  
ATTN CHIEF, 0022  
ATTN CHIEF, LAB 100  
ATTN CHIEF, LAB 200  
ATTN CHIEF, LAB 300  
ATTN CHIEF, LAB 400  
ATTN CHIEF, LAB 500  
ATTN CHIEF, LAB 600  
ATTN CHIEF, DIV 700  
ATTN CHIEF, DIV 800  
ATTN CHIEF, LAB 900  
ATTN CHIEF, LAB 1000  
ATTN RECORD COPY, BR 041  
ATTN HDL LIBRARY (3 COPIES)  
ATTN CHAIRMAN, EDITORIAL COMMITTEE  
ATTN CHIEF, 047  
ATTN TECH REPORTS, 013  
ATTN PATENT LAW BRANCH, 071  
ATTN MCLAUGHLIN, P.W., 741  
ATTN CONRAD, E. E., 002  
ATTN FARRAR, R., 350  
ATTN KIRSHNER, J., 320  
ATTN GLEASON, T., 540  
ATTN GIBSON, H., 540  
ATTN KARAYIANIS, N., 320 (10 COPIES)  
ATTN KULPA, S., 320  
ATTN LEAVITT, R., 320  
ATTN MORRISON, C., 320 (10 COPIES)  
ATTN NEMARICH, J., 320  
ATTN RIESSLER, W., 320  
ATTN SCALES, J., III, 540  
ATTN WILLETT, C. S., 320  
ATTN WORTMAN, D., 320 (10 COPIES)